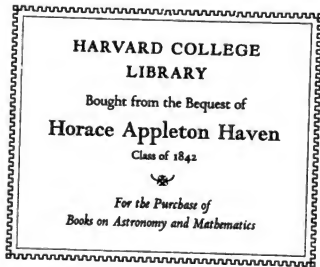


*Darstellung der untersuchungen und
maassregeln, welche, in 1835 bis ...*

Friedrich Wilhelm Bessel

Digitized by Google



Ihnen hochgeachteter Freundes

Herr Prof. C. G. F. Jacobi

f. H. Weyher

Darstellung
der
Untersuchungen und Maafsregeln,
welche,
in den Jahren 1835 bis 1838,

durch
die Einheit des Preussischen Längenmaafses veranlaßt
worden sind

Friedrich Wilhelm
F. W. BESSEL.

Bekannt gemacht durch das Ministerium der Finanzen und des Handels.

~~~~~  
*Mit 7 Kupfertafeln.*  
~~~~~

5⁺
Berlin.

Gedruckt in der Druckerei der Königl. Akademie
der Wissenschaften.

1839.

Phys 428.39

1351 Lee 2
Haven. Fund



Jerome July 103

Inhaltsverzeichniß.

<u>EINLEITUNG, betreffend das Preussische Maasswesen im Allgemeinen und den Gesichtspunkt, welcher gegenwärtig verfolgt worden ist.</u>	Seite 1
ERSTER ABSCHNITT. Vergleichung des Originals des Preussischen Längenmaasses von 1816 mit seinen drei gesetzlichen Copien.	
§. 1. Beschreibung des Apparats	— 14
§. 2. Anwendung des Apparats zur Vergleichung der Copien mit dem Original des Preussischen Längenmaasses von 1816	— 21
§. 3. Bestimmung des Werthes einer Drehung der Schrauben beider Mikrometer des Apparats	— 24
ZWEITER ABSCHNITT. Vergleichung des Originals des Preuss. Längenmaasses von 1816 mit der Toise du Pérou.	
§. 4. Vergleichung verschiedener Copien der Toise du Pérou untereinander	— 27
§. 5. Bestimmung der Länge der Anschiebe-Cylinder	— 33
§. 6. Vergleichung des Originals des Preuss. Längenmaasses von 1816 mit der Toise	— 36
DREITER ABSCHNITT. Verfertigung eines neuen Originals des Preussischen Längenmaasses.	
§. 7. Einrichtung des neuen Originals des Preussischen Längenmaasses	— 40
§. 8. Untersuchungen über die Beschaffenheit des Originals des Preussischen Längenmaasses	— 43
VIERTER ABSCHNITT. Bestimmung der Änderungen, welche das Original des Preuss. Längenmaasses durch die Wärme erleidet.	
§. 9. Beschreibung des Apparats	— 54
§. 10. Prüfungen und Berichtigungen des Apparats	— 57
§. 11. Versuche über die Änderungen des Preussischen Originalmaasses durch die Wärme	— 61
FÜNFTER ABSCHNITT. Messung des Originals des Preussischen Längenmaasses durch die Toise du Pérou.	
§. 12. Erste Reihe der Messungen im Jahre 1835	— 69
§. 13. Vorbereitungen für die zweite Reihe der Messungen	— 73
§. 14. Bestimmung der Länge der Anschiebe-Cylinder	— 79
§. 15. Zweite Reihe der Messungen im Jahre 1837	— 82
SECHSTER ABSCHNITT. Festsetzung der Einheit des Preussischen Längenmaasses durch das Original desselben und Einrichtungen, welche ihre Fervielfältigung ergeben werden.	
§. 16. Festsetzung der Einheit des Preussischen Längenmaasses durch das Original desselben	— 93
§. 17. Vervielfältigung des Preussischen Längenmaasses durch Copien	— 96

<u>§. 18. Beschreibung des Apparats zur Vergleichung der Copien mit dem Originale des Preussischen Längenmaasses.....</u>	<u>Seite 99</u>
<u>§. 19. Untersuchung der Mikrometerschrauben des Apparats.....</u>	<u>— 102</u>
<u>§. 20. Über die äußeren Erfordernisse genügender Vergleichungen von Copien des Preussischen Längenmaasses.....</u>	<u>— 105</u>
<u>§. 21. Verfahren bei den Vergleichungen einer Copie und Berechnungsart derselben.....</u>	<u>— 115</u>
<u>BEILAGE I. Einfluß der Schwere auf die Figur eines, auf zwei Punkten von gleicher Höhe aufliegenden Stabes.....</u>	<u>— 121</u>
<u>BEILAGE II. Tafel zur Verwandlung der Angaben der Mikrometer des allgemeinen Meßapparats in Pariser Linien.....</u>	<u>— 137</u>
<u>BEILAGE III. Tafeln zur Berechnung der Vergleichungen von Copien des Preussischen Längenmaasses.....</u>	<u>— 140</u>
<u>ANTLICHER ANHANG I. Motive für den bei des Königs Majestät beantragten Erlaß, des unter dem 10. März 1839 Allerhöchst vollzogenen Gesetzes über das Urmaas des Preussischen Staates.....</u>	<u>— 141</u>
<u>ANTLICHER ANHANG II. Gesetz über das Urmaas des Preussischen Staates vom 10. März 1839 im Verfolg des Gesetzes vom 16. März 1816.....</u>	<u>— 147</u>

Einleitung.

Die vom 16^{ten} Mai 1816 datirte Maafs- und Gewichtsordnung für die Preussischen Staaten beabsichtigt, die Unsicherheit zu entfernen, welche, bis dahin, über die Einheiten der Maafse und Gewichte stattfand. In Beziehung auf das Längenmaafs bestimmt dieses Gesetz, daß der *Preussische Fufs* seine Einheit sein soll; daß ein Probemaafs desselben, unter Aufsicht einer Commission von Sachverständigen, nach einer, dem Gesetze beiliegenden Anweisung, verfertigt, bei dem Ministerium der Finanzen und des Handels aufbewahrt und das einzig autorisirte Original für sämtliche Preussischen Staaten sein soll.

Dasselbe Gesetz fordert ferner, daß drei Copien des Originals, unter gleicher Aufsicht genommen und resp. bei der Königlichen Ober-Baudeputation, bei der mathematischen Classe der Königlichen Akademie der Wissenschaften und bei dem Königlichen Kammergerichte niedergelegt werden. Diese Copien sollen, so oft es nöthig gefunden wird, wenigstens aber alle zehn Jahre, mit dem Originale verglichen und nöthigenfalls berichtigt, die die darüber aufgenommenen Protocolle auch durch den Druck bekannt gemacht werden. Die schon erwähnte das Gesetz begleitende Anweisung bestimmt, daß der Preussische Fufs 139,13 Linien des Pariser Fusses enthalten, auch daß sein Verhältniß zur Secundenpendellänge von Berlin beobachtet und bekannt gemacht werden soll, damit er auf einem Urmaafse beruhe, welches zu allen Zeiten, bei entstehenden Zweifeln, wiedererlangt werden könne.

Dieser Verordnung gemäß sind das Original des Preussischen Längenmaafses und seine drei Copien verfertigt und vorschriftsmäßig niedergelegt worden. Alle vier Exemplare sind, äußerlich fast gleiche, Stäbe von Eisen,

A

von 3 Fufs 7 Lin. Länge, 14,6 Lin. Breite und 4,9 Lin. Dicke; sie geben die Länge von drei *Fufsen*, so wie auch die Abtheilung derselben in 36 *Zolle* und des letzten Zolles in 12 *Linien*, durch Striche an, welche zwei, auf einer der breiten Seiten des Stabes, seiner ganzen Länge nach, in etwa 0,4 Linien Entfernung voneinander, gezogene Linien senkrecht durchschneiden. Diese Striche sind auf Silber gezogen, und zwar für die *Zolle* auf Stiften dieses Metalls, welche man durch, ganz durch das Eisen gehende, Bohrlöcher getrieben hat, für die *Linien* auf einer eingelegten Platte; die Oberfläche des Silbers ist der Oberfläche des Eisens gleich geschliffen; die Striche sind hinreichend scharf und fein eingeschnitten. — Hierdurch ist eine der Forderungen des Gesetzes erfüllt; die ferner geforderte Bestimmung der Secundenpendellänge für Berlin habe ich im Jahre 1835 ausgeführt und den Bericht darüber, in den Schriften der Akademie der Wissenschaften für 1835, bekannt gemacht; die endlich geforderte Vergleichung der Copien mit dem Original habe ich, gleichfalls im Jahre 1835, zum erstenmale, gemacht.

Aus diesen Anführungen geht hervor, dafs sämtliche, die Einheit des Preussischen Längenmaafses betreffende Vorschriften des Gesetzes gegenwärtig erfüllt sind. Es ist indessen nicht unnöthig, zu untersuchen, inwiefern diese Einheit dadurch unzweideutig bestimmt ist. Als sich von selbst verstehend kann angenommen werden, dafs die den Preussischen Fufs bestimmende Länge, die Entfernung der beiden *äufersten* Theilstriche des Originals, er selbst also das Drittel dieser Länge und daher von der Voraussetzung der Richtigkeit der Theilung in resp. 36 und 12 Theile unabhängig ist. Eben so kann man ihn als unabhängig von der Voraussetzung des Parallelismus der beiden *äufersten* Theilstriche annehmen, indem man gleichfalls als sich von selbst verstehend ansehen kann, dafs seine dreifache Länge, *in der Mitte* zwischen beiden Linien, zwischen welchen die Theilstriche gezogen sind, gemessen werden soll. Über die Wärme, in welcher der, das Original enthaltende Stab von Eisen sich befinden soll, damit die Entfernung seiner beiden *äufersten* Theilstriche drei Preussische Fufs sei, ist in dem Gesetze zwar nichts bestimmt; allein man kann annehmen, dafs sie der Wärme gleich sein soll, in welcher die materiellen Exemplare des Pariser Maafses sich befinden müssen, damit sie dieses Maafs ergeben. Diese Wärme ist bekanntlich die Wärme von 13° der achtzigtheiligen, oder 16 $\frac{2}{5}$ der

hunderttheiligen Thermometerscale. Die Annahme dieser Wärme wird *wahrscheinlich*, durch die Angabe des beabsichtigten Verhältnisses des Preussischen Fusses zu dem Pariser Fulse, welche ohne eine Angabe der Wärme gemacht, und daher wohl so zu verstehen ist, daß das Preussische Probemaafs von Eisen, zu dem, bekanntlich von demselben Metalle verfertigten Originalen des Pariser Maassses, in jeder Wärme, das verlangte Verhältniß habe; wogegen nicht unterlassen sein würde, eine die Wärme betreffende Angabe zu machen, wenn eine *Verschiedenheit* der normalen Wärme beider Originalen beabsichtigt worden wäre. In den Jahren 1835 und 1837 habe ich das Preussische Maafs mit dem Pariser Maasse wirklich verglichen, und dadurch gefunden, daß das Verhältniß beider, in der angegebenen Wärme, so nahe das verlangte ist, daß auch diese Vergleichung keinen Zweifel an der Richtigkeit der Annahme veranlaßt. Man kann also kaum unsicher sein, daß die, wenn auch nicht in dem Gesetze ausgesprochene, normale Wärme des Preussischen Original-Längenmaassses 13° der achtzigtheiligen, oder 16 $\frac{2}{5}$ der hunderttheiligen Thermometerscale entsprechen soll.

Indessen hat *Kater*, lange nach der Zeit der Verfertigung des Preussischen Originalmaassses, eine Bemerkung gemacht, welche, wenn sie früher gemacht wäre, eine Bestimmung des Gesetzes, über einen jetzt zweifelhaft gelassenen Punkt, nothwendig gemacht haben würde. Er hat nämlich erinnert, daß eine, auf einer Seitenfläche eines Stabes aufgetragene Entfernung, sich merklich verändern muß, wenn der Stab eine, auch an sich selbst wenig bedeutende Krümmung annimmt; daß also die unzweideutige Bestimmung dieser Entfernung eine Angabe über den Zustand fordert, in welchem der Stab sich befinden soll, indem man ihn anwendet. Dieser Bemerkung zufolge hätte festgesetzt werden müssen, entweder, *wie* der Stab auf den, zu seiner Vergleichung mit seinen Copien dienenden Apparat aufgelegt werden soll; oder, ob seine eingetheilte Oberfläche, während der Vergleichung, eine Ebene sein soll. Indem eine Festsetzung hierüber nicht vorhanden ist, so muß man ihren Mangel, durch eine noch hinzuzufügende beseitigen. Bis dieses geschehen sein wird, ist aber das Original des Preussischen Längenmaassses, innerhalb gewisser Grenzen, zweifelhaft.

Indem die Preussische Maafs- und Gewichtsordnung fordert, daß das Verhältniß des Preussischen Fusses zu der Secundenpendellänge von Berlin

bestimmt werde, setzt sie voraus, daß man diese Länge entweder unmittelbar durch das Original des Preussischen Längenmaasses messe, oder das Verhältniß des dabei angewandten Maasses zu diesem, besonders ausmittele. Bei der von mir vorgenommenen Messung der Secundenpendellänge, ist das Original des Preussischen Längenmaasses weder angewandt worden, noch konnte es angewandt werden; die dabei befolgte Methode beruhet wesentlich auf der Anwendung eines, durch die Entfernung seiner *Endflächen* bestimmten Maasses, und der zu ihrer Ausführung dienende, aus meiner Abhandlung über die früher, in Königsberg, gemachten Pendelversuche bekannte Apparat, ist auf die Anwendung einer Copie der *Toise du Pérou* eingerichtet. Es mußte also bestimmt werden, wie der Preussische Fuß sich zu diesem Maasse verhält. — Zwar spricht das Gesetz die Absicht aus, ihn = 139,13 Linien dieses Maasses zu machen; allein es verordnet zugleich, daß das von dem Ministerium der Finanzen und des Handels aufbewahrte Original desselben, die *einzige* Erklärung seiner Länge gebe. Hieraus folgt, daß die Angabe von Pariser Linien nur eine *Absicht* ausspricht, über deren mehr oder weniger vollkommene Erreichung der *Erfolg* der wirklichen Verfertigung des Originals zu entscheiden hatte. Da, zur Zeit der Bestimmung der Pendellänge von Berlin, noch keine Vergleichung zwischen dem Preussischen Fuße und der Toise du Pérou vorgenommen war, so mußte sie vorgenommen werden, was, wie ich schon angeführt habe, von mir geschehen ist. Dadurch hat sich gezeigt, daß das Original des Preussischen Längenmaasses, seiner *beabsichtigten* Länge dermaßen gleich kommt, daß sich kein Unterschied zwischen beiden angeben läßt, welcher nicht in die Grenzen der Unsicherheit fielen, welche das Original selbst besitzt und mit welcher die Toise du Pérou und das daraus abgeleitete Mètre, aus verschiedenen, davon vorhandenen Copien hervorgehen. Das Verdienst dieser, als vollständig anzusehenden Erreichung der Absicht, gebührt Herrn *Pistor*, der das Original des Preussischen Längenmaasses verfertigt und durch den darin erlangten Erfolg, die Zweckmäßigkeit der dazu getroffenen Einrichtungen und die Genauigkeit ihrer Ausführung ehrenvoll gerechtfertigt hat.

Als die Forderungen der Maass- und Gewichtsordnung, welche bis zum Jahre 1835 unerfüllt geblieben waren, erfüllt werden sollten, wurde für angemessen erachtet, die Hinzufügung des Fehlenden mit Maassregeln zu verbinden, geeignet, sowohl den kleinen Zweifel zu zerstreuen, welcher über

die Preussische Maafseinheit noch vorhanden war, als auch den Nutzen ihrer Festsetzung zu vermehren. — Da die Einheit jedes Maafses, ihrem mathematischen Begriffe zufolge, *willkürlich* ist, so ist keinesweges beabsichtigt worden, an der durch das vorhandene Gesetz verlangten Länge des Preussischen Fusses etwas zu ändern. Vielmehr war nur dafür zu sorgen, daß seine Länge *unzweideutig*, und zwar nicht durch eine Maafseinheit des Auslandes, sondern durch ein in *Berlin* aufzubewahrendes Urmaafs, angegeben werde, und daß dieses so eingerichtet sei, daß weder die Zeit, noch Zufälligkeiten, auf deren gänzliche Entfernung von seiner Anwendung nicht gerechnet werden darf, seine Länge ändern können. Diese wesentlichen Erfordernisse des Urmaafses mußten mit Anordnungen verbunden werden, welche eine Vervielfältigung seiner Länge gewähren; denn nur hierdurch, und nicht durch das Vorhandensein eines unzugänglichen Urmaafses, wird der Zweck seiner Einführung erreicht. Er wird desto vollständiger erreicht, je zugänglicher das Urmaafs selbst gemacht werden kann, ohne daß daraus die Gefahr einer Veränderung desselben hervorgeht; so vollständig wie möglich aber, wenn die zur Vervielfältigung seiner Länge dienenden Mittel, sowohl die größte Leichtigkeit ihrer Anwendung, als auch die größte Genauigkeit gewähren, welche, bei dem Zustande der praktischen Mechanik jeder Zeit, erlangt werden können. — Dieser Ansicht bin ich, bei meinen Bemühungen um das Preussische Längenmaafs, gefolgt; sie hat die Arbeiten erzeugt, deren Mittheilung gegenwärtig meine Absicht ist, deren näherer Darstellung ich jedoch einige Bemerkungen über die beiden gebräuchlichen Arten der Urmaafse, vorangehen lassen muß.

Das Bedürfnis der sicheren Bestimmung der Einheit eines Längenmaafses wurde zuerst fühlbar, als man in Frankreich die denkwürdigen Unternehmungen entwarf, welche *Bouguer* und *Condamine* unter den Äquator, und *Maupeirtuis* unter den Polarkreis führten. Damals wurden zwei, einander gleiche Exemplare der *Toise* verfertigt, nämlich Stäbe von Eisen, deren Endflächen die Entfernung erhielten, welche, von dieser Zeit an, als die Einheit des Französischen Längenmaafses angesehen worden ist. Diese Einheit wurde so gewählt, daß sie mit der im Gebrauche befindlichen Toise so nahe übereinstimmte, als diese, bei der über sie stattfindenden Unsicherheit, erkannt werden konnte; also so, daß die das Maafs anwendenden Künste und Gewerbe, dadurch keine Störung erfuhren, und der Vortheil, ein fest

bestimmtes Maafs zu besitzen, ohne das (in jedem Falle vermeidliche) Opfer einer Änderung des bestehenden, erlangt wurde. Die eine dieser Toisen ging durch Schiffbruch verloren; die andere, und zwar die unter dem Äquator angewandte, wurde aber unverseht zurückgebracht, und die Länge, welche sie besitzt, indem sie sich in der Wärme von 13° des Réaumur'schen Thermometers befindet, ist die, unter der Benennung *Toise du Pérou*, vorhandene Einheit des Französischen Maafses. Später wurde ein bestimmter Theil dieser Einheit, nämlich 443,296 solcher *Linien*, deren jene 864 besitzt, unter der Benennung *Méter*, als neue Maasseinheit eingeführt, und ebenfalls durch die Entfernung der beiden Endflächen eines Stabes erklärt. — Diese, in beiden französischen Maafssystemen eingeführte Art der Erklärung ihrer Einheiten, setzt zuerst voraus, daß der Stab, welcher sie enthält, sich selbst nicht ändere; also nicht nur, daß er gerade bleibe wenn er Anfangs gerade, und unveränderlich gekrümmt wenn er Anfangs nicht gerade war, sondern auch, daß seine Endflächen nicht abgenutzt, oder anderweitig beschädigt werden; ferner setzt sie voraus, entweder, daß die Entfernung der Endflächen allenthalben gleich sei, oder, daß sie nur zwischen bestimmten Punkten derselben gemessen werde.

Die Einheit des Englischen Maafses wird dagegen durch die Entfernung zwischen zwei Punkten oder Strichen, welche auf die Oberfläche eines Stabes aufgetragen sind, erklärt. Unter der Annahme, daß diese Begrenzungen des Maafses deutlich genug seien, um keinen erheblichen Zweifel über ihren beabsichtigten Ort übrig zu lassen, beruhet diese Erklärungsart des Maafses auf ähnlichen Voraussetzungen wie die vorige. Damit sie nicht zweifelhaft werde, muß auch hier der Stab in seiner anfänglichen Beschaffenheit bleiben; die auf ihn aufgetragenen Punkte oder Striche müssen weder abgenutzt, noch anderweitig beschädigt werden; endlich müssen, falls Striche angewandt worden sind, diese entweder parallel sein, oder ihre Entfernung muß nur an bestimmten Punkten gemessen werden.

Ein Urtheil über die Vorzüglichkeit der einen oder der anderen Art, die Einheit eines Längenmaafses zu erklären, kann nur auf einer Untersuchung beruhen, aus welcher hervorgeht, ob die gemeinschaftlichen Voraussetzungen beider, in dem Falle der einen sicherer und vollständiger rechtmäßig gemacht werden können, als in dem Falle der anderen. Ich werde jede einzelne dieser Voraussetzungen weiter verfolgen.

Die Voraussetzung des unveränderten Zustandes des Längenaxe eines Stabes, wird offenbar desto sicherer erfüllt, je stärker der Stab der Biegung widersteht; also sowohl durch Vergrößerung der Dicke, als auch durch die Wahl eines stärkeren Materials des Stabes. Allein es ist unvortheilhaft, seine Dicke zu sehr zu vergrößern, weil die Schwierigkeit, ihm in allen Theilen seiner Masse eine gleiche Wärme zu geben, dadurch zugleich vergrößert wird. Die Veränderungen des anfänglichen Zustandes der Längenaxe des Stabes mögen aus Zufälligkeiten entstehen und bleibend sein, oder sie mögen aus der Wirkung der Schwere auf den, an zwei Punkten aufgelegten Stab, hervorgehen und sich also bei einer Änderung der Ruhepunkte ändern, so wird immer die Einrichtung den Vorzug verdienen, welche diesen Veränderungen den kleinsten Einfluß auf das durch den Stab erklärte Maafß einräumt. Offenbar ist hier die Erklärung des Maafses durch die Entfernung der Endflächen des Stabes, im Vortheile vor seiner Erklärung durch die Entfernung zweier Punkte auf der Oberfläche desselben; denn die erstere wird, durch eine Krümmung, nur um eine Gröfse von der Ordnung ihres *Quadrats* geändert, während die letztere eine Änderung von der Ordnung des *Products* der Krümmung und der Entfernung der Punkte von der Axe des Stabes, erfährt. Die Krümmung, welche aus der Wirkung der Schwere auf den horizontal auf zwei Lager gelegten Stab hervorgeht, kann man durch Rechnung verfolgen, und dadurch die Art und Gröfse ihres Einflusses auf Maafsstäbe von der einen, oder der anderen Einrichtung bestimmen. Da dieses bisher nicht geschehen, aber nothwendig ist, so habe ich in der *Beilage* I. dieser Abhandlung, die Veränderungen aufgesucht, welche sowohl die Entfernung der Endflächen eines Stabes, als auch die Entfernung zweier Punkte auf seiner Oberfläche erfährt, indem man ihn auf zwei, gleich weit von den Enden entfernte Unterlagen legt. Es geht daraus hervor, daß die erstere, wenn der Stab an den vortheilhaftesten, 0,22031 seiner Länge von seinen Enden entfernten Punkten unterstützt wird, selbst wenn er die Länge einer Toise und die Dicke von 4,2 Lin. besitzt (welches die Dicke der zu meinen Pendelversuchen angewandten Toise ist), nur um eine unerhebliche Gröfse geändert wird; ein Stab von den oben angeführten Abmessungen des Originals des Preussischen Längenmaafses, wird, selbst bei der unvortheilhaftesten Auflegungsart, d. h. bei der Unterstützung seiner Endpunkte, nur um 0,000189 verkürzt, und könnte daher, wenn er ein Endflächenmaafß

wäre, als unabhängig von jeder Auflegungsart, nicht welche man wählen kann, sondern welche man zu wählen geneigt sein kann, angesehen werden. Legt man denselben Stab aber an den Punkten auf, an welchen sich die das Maafs bestimmenden Striche befinden, so verkürzt sich dieses um $0,006482$; diese Verkürzung nimmt ab, so wie man die Unterlagen von den Enden entfernt und verschwindet gänzlich, wenn man sie um $0,2113$ der Länge des Stabes davon entfernt hat; sie verwandelt sich in eine Verlängerung, wenn man die Unterlagen der Mitte des Stabes noch mehr nähert. Man kann auch für jeden Stab und jedes auf seiner Oberfläche verzeichnete Maafs, die Lage der Unterstützungspunkte so wählen, daß das Maafs eben so groß erscheint, als es erscheinen würde, wenn der Stab an allen Punkten, auf einer Ebene ruhte. Die von Herrn *Baily* gewählte Auflegung der röhrenförmigen Scale der Astronomischen Gesellschaft in London, auf $0,25$ ihrer Länge von den Endpunkten entfernte Lager, verlängert die in ihrer Mitte verzeichneten 3 Englischen Fufs, um $0,001952$; welche Verlängerung bei einer Entfernung der Lager von den Enden der Röhre, von $0,2230$ der Länge, gänzlich verschwunden sein würde. Obgleich es am natürlichsten ist, für die Länge eines, auf der Oberfläche eines Stabes verzeichneten Maafses, die Entfernung anzunehmen, welche die dasselbe erklärenden Punkte in dem *geraden* Zustande des Stabes besitzen, so wird doch auch durch jede *bestimmte* Angabe der Auflegungsart der Zweifel über seine beabsichtigte Länge vermieden, so wie er, in dem Falle der eben erwähnten Scale, hierdurch vermieden worden ist. Für das Original des Preussischen Längenmaafses fehlt, wie ich oben schon bemerkt habe, diese Bestimmung, und die jetzt mitgetheilte Zahlenangabe seiner Veränderungen zeigt, daß der hieraus entstehende Zweifel nicht als unerheblich angesehen werden kann, indem Anwendungen vorkommen, in welchen ein oder zwei Tausendtel einer Linie nicht willkürlich bleiben sollen. Ich bemerke noch, daß die Sagitte der Krümmung des Originals des Preussischen Längenmaafses, bei seiner Auflegung an den Endpunkten, nur $0,168$ beträgt. Eine Fläche, welche man zu seiner Unterlage wählen müßte, müßte also sehr genau eben sein, wenn man die aus der Krümmung hervorgehende Unsicherheit des Maafses, *dadurch* in sehr enge Grenzen einschließen wollte; auch müßte noch bestimmt ausgesprochen sein, ob die, selbst bei der Auflegung des Stabes auf eine ebene Fläche, vielleicht noch stattfindende Krümmung seiner Mittellinie, oder seiner das Maafs

tragenden Oberfläche, mechanisch, oder auch durch Messung der Krümmung und Rechnung, jedesmal wenn das Maafs von ihm entnommen wird, weggeschafft werden soll. Ein Mittel, Veränderungen der anfänglichen Figur, welche die Mittellinie des Stabes bei einer bestimmten Auflegungsart, in der Folge erleiden könnte, unschädlich zu machen, wäre, dafs man das Maafs auf zwei entgegengesetzte Flächen des Stabes und an sich einander entgegengesetzten Punkten, aufrüge und das Mittel aus den beiden, durch diese doppelte Auftragung gegebenen Bestimmungen desselben, für das wahre Maafs erklärte. Nicht genau diese, aber eine ähnliche Maafsregel, hat Herr *Baily* wirklich ergriffen. Übrigens hat *Kater* das sehr einfache Mittel angegeben, wodurch ein durch die Entfernung zweier Punkte auf einer Fläche bezeichnetes Maafs, eben so unempfindlich gegen kleine Krümmungen des Stabes gemacht werden kann, als ein durch die Entfernung der Endflächen bezeichnetes ist; es besteht darin, dafs das Metall des Staabes, an seinen Enden, zur Hälfte weggearbeitet wird, so dafs an jedem Ende eine Ebene entsteht, in welcher die Axe des Stabes liegt und auf welcher die das Maafs bestimmenden Punkte bezeichnet werden. —

Da man die Veränderungen eines, nach der Art des Englischen eingerichteten Maafses, welche zwischen verschiedenen Auflegungsarten stattfinden, immer *berechnen* und also seine Messungen immer auf einen bestimmten Zustand zurückführen kann, falls die zur Rechnung nöthigen Angaben bekannt sind, so ist es jedesmal möglich, die aus der Schwere entstehenden Veränderungen, durch anfängliche feste Bestimmungen, unschädlich zu machen. Dieses ist aber nicht der Fall bei den Änderungen, welche aus einer, durch Zufälligkeiten herbeigeführten, bleibenden Krümmung des Stabes entstehen. Auch hierdurch wird dieses Maafs soviel stärker geändert, als ein nach der *Katerschen* Art eingerichtetes, oder durch die Entfernungen von Endflächen gegebenes, dafs die letzteren als frei von einer Voraussetzung angesehen werden können, von welcher das erstere abhängig ist. Sie haben also hierin einen nicht zu bezweifelnden Vorzug.

Die Voraussetzung, dafs der Stab, an seinen Endflächen weder abgenutzt, noch anderweitig beschädigt werde, ist desto erlaubter, je härter und in jeder Beziehung unverderblicher seine Endflächen sind. Weniger dauerhafte Endflächen, z. B. von Eisen oder Platin, mögen durch Zufälligkeiten, auf deren gänzliche Entfernung von der Anwendung eines Maafses, nicht ge-

rechnet werden darf, leichter beschädigt werden können, als angemessen ist, für einen Stab, der die *einzig*e Erklärung der Maafseinheit, für eine unbestimmt fortgehende Zeit gewähren soll; allein wenn man dem Stabe so harte, und zugleich so fest mit seiner Masse verbundene Endflächen geben kann, daß keiner der Körper, womit sie in Berührung kommen können, eine Änderung darin hervorbringen kann, so wird das dadurch erklärte Maafs als die Voraussetzung erfüllend anzusehen sein. In wiefern der Versuch, ihm diese Eigenschaft zu ertheilen, gelungen ist, wird man aus der Beschreibung sehen, welche ich später, von den, durch die gegenwärtige Gelegenheit veranlaßten Einrichtungen ertheilen werde. Daß man auf die unbeschädigte Erhaltung sehr feiner, auf einen Stab verzeichneter Punkte oder Striche, eben so sicher rechnen könne, als auf die Unveränderlichkeit der von mir gewählten Endflächen von *Sapphir*, glaube ich nicht; vielmehr glaube ich, daß man, durch die grofse Härte und Dauerhaftigkeit dieses Materials, den Vortheil erlangen kann, das Original eines Längenmaafses den Vergleichen weit zugänglicher zu machen, als man bei einem, durch Punkte oder Striche gegebenen wagen darf. Ich zweifle also nicht, daß das erstere, auch in Beziehung auf die Dauer, in beträchtlichem Vortheile vor dem anderen ist.

Die Voraussetzung endlich, daß das Original eines Längenmaafses eine unzweideutige Bestimmung desselben ergebe, kann bei beiden Einrichtungen desselben, vollständig erfüllt werden. Es ist dazu nur nöthig, daß bei dem Endflächenmaafse die Punkte der Flächen, bei dem Strichmaafse die Punkte der Striche, vorgeschrieben werden, zwischen welchen die Entfernung gemessen werden soll. Bei jenem ist es am natürlichsten, die in der Axe des Stabes liegenden zur Erklärung des Maafses zu wählen; wenn der Stab ein recht- oder schiefwinklichtes Parallelogramm zum Durchschnitte hat, erkennt man sie sehr leicht durch seine Umwendung auf einer Ebene, indem man zuerst eine seiner Kanten, dann die ihr entgegengesetzte, in eine und dieselbe gerade Linie bringt.

Als noch einen Vorzug der Erklärung der Einheit eines Längenmaafses, durch die Entfernung der Endflächen eines Stabes, betrachte ich die leichtere, oder in kürzerer Zeit erreichbare Genauigkeit seiner Vergleichung mit davon genommenen Copien. Das schärfste Messungsmittel, welches wir jetzt kennen, beruhet auf der richtigen Anwendung des Repsoldschen, mit einer Wasserwage versehenen Fühlhebels; es äußert seine Wir-

kung nur wo etwas zu *berühren* ist, also nur bei einem Endflächenmaafse. Wenn man von einem solchen und von einem Strichmaafse, *gleich genaue* Copien verlangt, so können die ersteren leichter, d. h. in kürzerer Zeit, erlangt werden; also auf eine, der Erreichung der Absicht der Einführung einer festbestimmten Einheit des Maafses, nämlich seiner Verbreitung durch Copien des Originals, förderlichere Art. Auch lasse ich nicht unerwähnt, daß Endflächenmaafse gerade die sind, welche sich zur Anwendung auf Messungen, von denen man die größte Genauigkeit fordert, vorzugsweise eignen; daß dieses wenigstens meine Meinung ist, geht daraus hervor, daß ich meinen Apparat zur Bestimmung der Pendellänge, auf dieses Princip gegründet habe. Daß zu gewissen Messungen Eintheilungen eines Maafses nothwendig sind, will ich keinesweges verneinen; aber die vortheilhafteste Einrichtung des *Originals* eines Maafses schließt die Verfertigung von danach eingetheilten Scalen nicht aus, und würde selbst dann nicht aufgeopfert werden dürfen, wenn das Endflächenmaafs schwieriger auf eine Scale zu übertragen wäre, als eine Scale auf die andere. Dieses letztere ist aber nicht einmal der Fall; ich zweifle nicht, daß z. B. die von mir, zu diesem Zwecke angewandten Apparate, welche ich an dem gehörigen Orte dieser Abhandlung beschreiben werde, die Leichtigkeit der Anwendung mit der Güte ihres Resultats vereinigen. Herrn *Baily's* neue Erfahrungen geben endlich noch einen Grund, die Endflächenmaafse vorzuziehen, wenn es sich um die Erklärung der Einheit eines Maafssystems handelt; es hat sich nämlich dabei gezeigt, daß die Striche einer Scale, von verschiedenen Beobachtern, an verschiedenen Punkten gesehen werden, so, daß ein Mikroskop nicht von Allen *gleich* darauf eingestellt wird und daß der Unterschied außerhalb der Grenze der zufälligen Unvollkommenheiten des Sehens liegt. Man müßte die Ursache hiervon, oder wenigstens die Art ihres Einflusses näher kennen, wenn man sicher werden wollte, daß sie keine *Unbestimmtheit* des Strichmaafses erzeugt.

Aus den auseinandergesetzten Gründen für ein Endflächenmaafs geht hervor, daß die oben schon angeführte Absicht, die Preussische Maafseinheit sowohl ganz unzweideutig zu machen, als ihre Anwendbarkeit zu befördern, nur erreicht werden konnte, indem man ein neues, dem gesetzlichen Originalen, innerhalb der Grenzen seiner Unsicherheit, dem Gesetze selbst aber völlig entsprechendes Urmaafs *dieser* Art verfertigte, und Maafs-

regeln ergriff, welche Copien desselben, mit Leichtigkeit und Sicherheit ergeben können. Allein wenn die Vergleichung einer Copie mit dem Original vollständige Befriedigung gewähren soll, so muß sie die Länge der ersten, in der Temperatur ergeben, in welcher die Vergleichung vorgenommen ist; man muß also die Länge des Originals für alle Temperaturen kennen, in welchen Copien verglichen werden können, d. h. man muß auch seine Ausdehnbarkeit durch die Wärme kennen, also eine eigne Untersuchung über dieselbe durchführen. Dem Besitzer einer Copie muß es aber überlassen bleiben, *ihre* Ausdehnbarkeit durch die Wärme, selbst zu bestimmen, so wie alle übrigen Mittel zu ihrer Anwendung, nach eigenem Ermessen zu wählen.

Nimmt man alles, was ich über das Preussische Längenmaafs gesagt habe, zusammen, so bemerkt man, daß die Absicht, diesen Gegenstand gänzlich in Ordnung zu bringen, erforderte, daß

- 1) das Original vom Jahre 1816, mit seinen drei officiellen Copien, und ferner
- 2) mit dem Französischen Fusse verglichen wurde; daß
- 3) ein neuer, dem Gesetze vom 16. Mai 1816 entsprechender, aber jede Zweideutigkeit über die Einheit des Preussischen Längenmaafses entfernender, dauerhafter, und in der Folge als Original anzusehender Maafsstab verfertigt,
- 4) seine Ausdehnbarkeit durch die Wärme untersucht, und
- 5) seine Länge mit dem Französischen Fusse verglichen wurde; endlich, daß
- 6) Maafsregeln ergriffen wurden, durch welche die Erlangung von Copien des Originals leicht und sicher wird.

Ich werde in eben so vielen Abschnitten dieser Abhandlung zeigen, wie ich diese sechs Forderungen zu erfüllen gesucht habe. Daß ich im Stande gewesen bin, dieses, mir von der Königlichen Verwaltung für Handel, Fabrication und Bauwesen übertragene Geschäft, in einer Ausdehnung auszuführen, welche sich über Alles, meiner Meinung nach, dabei Wesentliche erstreckt, verdanke ich nur der Bereitwilligkeit der genannten hohen Behörde, meine Wünsche zu unterstützen. Ich kann meine, diesen Gegenstand betreffenden Arbeiten, nicht zur öffentlichen Kenntniß bringen, ohne diese Unterstützung, für welche ich dem Königlichen wirklich-geheimen

Ober-Regierungs-Rathe Herrn *Beuth* verpflichtet bin, mit dem größten Danke anzuerkennen.

Nächst dieser Unterstützung meiner Arbeiten, muß ich der Hülfe gedenken, welche ihnen durch Herrn *Baumann* zu Theil geworden ist. Ihm verdanke ich nicht nur die Verfertigung aller Apparate, welche ich benutzt habe, sondern auch die bereitwilligste und schnellste Befriedigung der zahlreichen kleineren Bedürfnisse, welche nie verfehlen, sich in dem Laufe von Arbeiten zu zeigen, die nicht einer durch Vorgänger geebneten Bahn folgen. Die Resultate solcher Arbeiten zeigen, indem sie nur in ihrer endlichen Form hervortreten, keine Spur der Schwierigkeiten, welche zu beseitigen waren, ehe sie dahin gelangten; aber wer sich je in dieser Art versucht hat, wird die Größe des Vortheils zu würdigen wissen, den ich aus der immer bereiten Unterstützung eines talentvollen Künstlers habe ziehen können. Die Leistungen der Baumannschen Apparate, welche ich jetzt bekannt zu machen im Begriffe bin, können das Urtheil über ihre *Ausführung* feststellen; ich halte für unnöthig, ihrem unzweideutigen Ausspruche etwas hinzuzusetzen.

Erster Abschnitt.

Vergleichung der gesetzlichen Copien des Originals des Preussischen Längenmaasses mit dem Originale selbst.

§. 1.

Beschreibung des Apparates.

Der Apparat ist so eingerichtet, daß er nicht allein die Vergleichung der drei Copien mit dem Originale des Preussischen Längenmaasses vom Jahre 1816, sondern auch die Vergleichungen des letzteren und des neuen Etalons dieses Maasses mit der Toise, so wie auch verschiedener Copien der Toise untereinander, ergeben sollte. Indem ich ihn, der ersteren Anwendung wegen, gegenwärtig beschreibe, muß ich über dieselbe hinausgehen und seine verschiedenen Anwendungen zugleich erläutern.

Die Vergleichungen von Längenmaassen untereinander erfahren eine beträchtliche Schwierigkeit durch die schwer, und ohne besondere Maassregeln nur mit unzureichender Annäherung zu erlangende Kenntniß ihrer Wärme. Soll indessen die Ausdehnbarkeit der miteinander zu vergleichenden Maasse durch die Wärme, als *gleich* angenommen werden, und sind ihre Breiten und Dicke nicht so verschieden, daß man eine Ungleichheit des Einflusses der täglichen Veränderungen der Wärme fürchten dürfte, so ist nicht die Kenntniß, sondern nur die Gleichheit ihrer Wärme erforderlich, und man *vermeidet* die Schwierigkeit, indem man die Maasse, vor ihrer Vergleichung, hinreichend lange nebeneinander liegen läßt, um auf die Verschwindung eines anfänglichen Unterschiedes rechnen zu können. Die Maasse, welche, mittelst des Apparates, miteinander verglichen werden sollten, sind aber nicht den Bedingungen entsprechend, unter deren Voraussetzung das Nebeneinanderlegen zureichend sein kann; auch mußte man fürchten, daß der Einfluß der Wärme des Körpers des Beobachters, sowohl auf die Maasse selbst, als auf den Apparat, Fehler erzeugen werde, welche die gehoffte Feinheit der Messungen wesentlich beeinträchtigen konnten. Aus diesem

Grunde entschloß ich mich, alle Messungen unter der Oberfläche einer Flüssigkeit vorzunehmen; denn diese bringt eine, ohne Vergleich viel stärkere Ausgleichung der Wärme hervor, als die umgebende Luft und die Strahlung. Alle in Betracht kommende Theile, sowohl die zu vergleichenden Maasse, als auch die zu ihrer Vergleichung dienenden Einrichtungen, befinden sich daher fortwährend unter Weingeist. Taf. I Fig. 1 zeigt, auf dem 8 Zoll starken Balken von Mahagoniholz, welcher alles dieses trägt, einen aus Glastafeln zusammengesetzten Kasten, welcher, während der Versuche, so hoch mit *Weingeist* gefüllt ist, daß alles darin enthaltene sich hinreichend tief unter seiner Oberfläche befindet. *Wasser* würde weniger unangenehm gewesen sein, als der sich stark verflüchtigende Weingeist; allein sein nachtheiliger Einfluß auf das Eisen und den Stahl mußte vermieden werden.

Was der Apparat leisten mußte, war die Vergleichung verschiedener Copien der Toise du Pérou untereinander, einer von ihnen mit dem Originale des Preussischen Längenmaasses von 1816 und mit dem neuen Etalon, und des ersteren mit seinen vorhandenen Copien. Er mußte also die Mittel gewähren, Maasse miteinander zu vergleichen, welche ganz verschiedene Längen besitzen und theils durch ihre Endflächen, theils durch Striche auf ihrer Oberfläche bestimmt sind. In dem ersten dieser Fälle wird es nöthig, die Endflächen mit den, die Messung vermittelnden mikrometrischen Einrichtungen in *Berührung* zu bringen; in dem anderen muß das *Sehen* durch *Mikroskope* die Berührung ersetzen. Ich glaube den Apparat am deutlichsten beschreiben zu können, wenn ich zuerst nur den Theil seiner Einrichtung berücksichtige, welcher bei der Vergleichung verschiedener Copien der Toise allein in Betracht kommt; dann das was diesem hinzugefügt sein muß, um auch das neue Etalon mit der Toise vergleichen zu können; endlich die mikroskopische Einrichtung, welche die Vergleichung von Strichmaassen, sowohl untereinander, als auch mit der Toise, möglich macht.

Das Lager, in welches die Toise gelegt wird, wenn sie zwischen die Mikrometer des Apparates gebracht werden soll, befindet sich auf einer Platte von Messing, welche auf fünf, durch den Boden des Glaskastens hindurch, auf den Balken von Mahagoniholz aufgeschraubten Brücken rubet. Diese Brücken *xx* und die Platte *bb* sind Taf. II Fig. 7 in ihrem Durchschnitte, in etwa halber GröÙe, dargestellt. Die letztere hat 6 Fufs 8 Zoll

Länge; sie ist durch Zug und Druckschrauben mit den einzelnen Brücken verbunden, so daß fünf Punkte derselben in eine gerade Linie gelegt werden können. Dieses wird durch die Ausspannung einer Drahtsaite beurtheilt, welche man in *ss* Fig. 2 sieht und deren Befestigungspunkte sich an zwei Klemmen *tt* (größer dargestellt Taf. III Fig. 18 und 19) befinden: wenn die Saite gespannt ist, wird ein, in einem sehr spitzen Winkel geschliffener Keil zwischen sie und die Platte geschoben, welcher die Gleichheit oder Ungleichheit der Entfernungen beider, an den 5 Punkten, anzeigt und also das Mittel zur Verbesserung einer Ungleichheit derselben gewährt. Auf der Oberfläche der Platte befinden sich zwei, ihrer ganzen Länge folgende Hervorragungen *aa* (Fig. 2, 7, 14, 15), in deren inneren Raum dieselbe Copie der Toise du Pérou genau paßt, welche der Bestimmung der Pendellängen von Königsberg, Güttenstein und Berlin, so wie auch der, in der Nähe von Königsberg gemessenen Grundlinie eines Dreiecksnetzes zum Grunde liegt. Die Toise wird, etwa symmetrisch gegen beide Enden des Apparates, also so aufgelegt, daß etwa 4 Zolle an jedem Ende ihres Lagers unbedeckt bleiben. —

In der Mitte des Lagers für die Toise befindet sich die, seiner ganzen Länge folgende Vertiefung *c* (Fig. 7, 14, 15), von deren verschiedenen Anwendungen ich jetzt nur die, sich auf die Messung der Toise beziehende berühren werde. Der mikrometrische Apparat wird nämlich nicht unmittelbar mit einer der Endflächen derselben in Berührung gebracht, sondern mit dem kegelförmig zugespitzten und an der Spitze abgerundeten Ende eines Cylinders von Stahl, welcher auf den Rändern der Vertiefung aufliegt, und dessen anderes, kugelförmig gekrümmtes Ende die Endfläche der Toise berührt. Dieser Cylinder *l* (Fig. 2, 5, 6, 7, 9, 14) liegt so auf beiden Rändern der Vertiefung, wie Fig. 7 zeigt; die scharfen Kanten dieser Ränder sind, mittelst eines Cylinders von gleichem Durchmesser mit dem vorigen, weggeschliffen, so daß sie eine, aus zwei schmalen Streifen der Cylinderfläche gebildete Bahn geworden sind, in welcher der Cylinder *l* sicher und sanft verschoben und dadurch in Berührung mit der Toise gebracht werden kann. Die 2^{te} Fig. zeigt die beiden, für beide Endflächen der Toise erforderlichen Cylinder (*l*) in ihrer Bahn liegend; ihr Durchmesser ist so bestimmt, daß ihre Axe in derselben Höhe ist, in welcher die Axe der, in ihrem Lager liegenden Toise sich befindet, wozu eine Größe desselben von 10 Pariser Li-

nien erforderlich war; ihr vorderes Ende ist ein Kugelsegment von 8,5 Lin. Halbmesser, ihr hinteres, das Mikrometer berührendes, gehört zu einer sehr kleinen Kugel; die Mittelpunkte der Kugeln, zu welchen diese Segmente gehören, befinden sich, wenigstens sehr nahe, in den Axen der Cylinder. Man kann sich hiervon überzeugen, indem man den Cylinder vor das Mikrometer und seine vordere Fläche mit einem festen Punkte aufer seiner Axe in Berührung bringt, dann aber das Mikrometer, während der Drehung des Cylinders um seine Axe, beobachtet. Wenn diese Cylinder nur mit ebenen, auf ihre Axe senkrechten Flächen, in Berührung gebracht werden sollten, so könnte es unerörtet bleiben, ob die Mittelpunkte ihrer Kugelflächen in ihrer Axe liegen; man wird aber später sehen, daß auch Anwendungen vorkommen, in welchen zwei convexe Flächen sich berühren, in welchen also die Nichterfüllung dieser Bedingung Fehler erzeugen würde. Ich bemerke noch, daß eine vollständige Vergleichung zweier Copien der Toise, zwei Auflegungen derselben erfordert, zwischen welchen die oberen Oberflächen zu unteren gemacht werden; nur dadurch wird das Resultat von der Voraussetzung des Parallelismus der Endflächen, in dem Falle des nicht völligen Zusammenfallens der Länganaxen der Toisen mit der Axe der Cylinder, befreit.

Eins der Mikrometer an beiden Enden des Apparats ist Taf. III Fig. 14 gezeichnet. Beide sind auf dem Balken von Mahagoniholz befestigt, auf Messingstücken, welche durch den Boden des Glaskastens hindurchgehen, ohne ihn zu berühren; die Zwischenräume zwischen beiden sind, durch untergelegte Stücken von Cautschuk, gegen das Durchfließen des Weingeistes verdichtet. Die befestigte, untere Platte des Mikrometers trägt die Bahn eines Schlittens f (Fig. 2, 14) dessen Durchschnitt Fig. 17 gezeichnet ist, und welcher durch die Mikrometerschraube g (Fig. 3, 8, 14, 17) bewegt wird; die beiden Cylinder $h h$ sind mit Federn umwunden, welche den Schlitten vorwärts drücken und dadurch den toten Gang der Schraube vernichten. Die ganzen Drehungen werden durch die Eintheilung i (Fig. 14) gezählt, ihre Hundertel durch die Trommel k der Schraube und den Index n (Fig. 3, 6, 8, 14). Auf dem Schlitten befindet sich das Lager (o) der Axe (p) der Wasserwage (q) (Fig. 6, 14, 17), welcher, durch ein Gegengewicht (r) (Fig. 6, 14) ein kleines, sie nach seiner Seite drehendes Übergewicht gegeben wird. An der Drehungsaxe p der Wasserwage ist eine kleine Stahl-

platte u (Fig. 5) angebracht, welche, durch die vorwärts gerichtete Bewegung des Schlittens, mit dem kegelförmigen Ende des, in seiner Bahn liegenden und mit dem anderen Ende die Toise berührenden Cylinders l in Berührung kommt, und bei fortgesetzter Bewegung die Wasserwaage um ihre Axe drehet, so daß das Einspielen ihrer Blase erfolgt. Die gezahnten Räder v und w , deren Anbringungsart Fig. 3, 6 zeigen, bezwecken nur die bequemere Drehung der Mikrometerschraube.

Die bis jetzt beschriebenen Theile des Apparats sind die bei der Vergleichung verschiedener Exemplare der Toise allein in Betracht kommenden. Um auch das neue Endflächenmaafs von 3 Preussischen Fussen mit der Toise vergleichen zu können, muß der Apparat die Mittel gewähren, sowohl dieses Maafs zu verdoppeln, als auch den Überschufs der Toise über seine doppelte Länge, von etwa 28,8 Pariser Linien, zu messen. Beides wird durch zwei Cylinder von Stahl möglich, welche gleiche Durchmesser mit den Cylindern l haben und an dem einen Ende, wie diese, kugelförmig, an dem anderen aber eben abgeschliffen sind. Taf. I Fig. 2 und Taf. III Fig. 15 zeigen einen dieser Cylinder, nahe an der Mitte des Apparates festgeklemmt; den anderen zeigt die erste dieser Figuren lose auf der Bahn liegend; ich werde sie *Anschiebe-Cylinder* nennen und durch die Bezeichnungen A und B , welche darauf eingestochen sind, unterscheiden. Mit der Hülfe dieser Anschiebe-Cylinder erhält man die Verdoppelung des Etalons sehr leicht: man legt dasselbe nämlich so in die, seine Breite besitzende Vertiefung c , daß sein eines Ende mit dem Mikrometer an einem Ende des Apparats in Berührung gebracht werden kann, schiebt dann einen der Anschiebe-Cylinder (z. B. A) an das andere Ende desselben und klemmt ihn in dieser Lage fest; darauf nimmt man das Etalon ab, schiebt das convexe Ende von B an das ähnliche von A , klemmt den ersteren und nimmt den letzteren weg; endlich legt man das Etalon so in sein Lager, daß es das convexe Ende des, jetzt festen, B berührt. Die hierdurch erlangte Verdoppelung des Etalons läßt die Länge der Anschiebe-Cylinder willkürlich; man kann sie aber so wählen, daß auch die Forderung, den Überschufs der Toise über das verdoppelte Etalon zu messen, dadurch erfüllt werden kann. Giebt man nämlich jedem derselben die Länge von etwa $\frac{1}{30}$ Toise $= 28\frac{1}{8}$, so wird die Summe der doppelten Länge des Etalons und der einfachen des Anschiebe-Cylinders der Toise nahe gleich; legt man daher den frei gewor-

denen Anschiebe-Cylinder A , mit seinem convexen Ende, an das schon verdoppelte Etalon, so kann man sein ebenes Ende mit dem Mikrometer in Berührung bringen, also $2E+A$ mit der Toise vergleichen. Eben so kann man, indem man zuerst B festklemmt, auch $2E+B$, und indem man das Mittel beider nimmt, $2E + \frac{1}{2}(A+B)$, mit der Toise vergleichen. Die noch unbekannte Länge $\frac{1}{2}(A+B)$ wird aber bestimmt, indem man beide Cylinder in ihrer Bahn so oft an einander schiebt, als sie in der Toise enthalten sind. Diese Art, beide Maasse miteinander zu vergleichen, gewährt den wesentlichen Vortheil, von jedem fremden Hilfsmittel unabhängig zu sein. Dafs sie nicht allein auf das Verhältnifs des Preussischen und des Französischen Maasses, sondern auch auf andere Verhältnisse anwendbar ist, sieht man ohne Erinnerung; wäre z. B. das Preussische Maafs mit dem Meter zu vergleichen, so müfste man jeden der Anschiebe-Cylinder etwa $= 26,08$ machen, wodurch er 17 Mal in der Länge des Meters enthalten sein würde; die halbe Summe $\frac{1}{2}(A+B)$ erhielte man dann durch das Mittel aus zwei Reihen von Anschiebungen der Cylinder aneinander, deren eine mit A , die andere mit B anfinke. Zur Beurtheilung der Genauigkeit, womit das Anschieben bewirkt werden kann, werden die später mitzutheilenden Beobachtungen die Data gewähren.

Es sind noch die Theile des Apparates zu beschreiben, welche er, der Vergleichen der *Strichmaafse* wegen besitzt. Es sind dieses die beiden, Taf. II Fig. 12 und 13 abgebildeten Mikroskope, deren ersteres an einem, in das Lager der Toise passenden Fusse aufgestellt ist, und ein bewegliches Fadenkreuz in dem Brennpunkte seines Oculars hat; das letztere ist, mittelst zweier Arme, an einen Stahl-Cylinder befestigt, dessen Durchmesser der allgemeine Durchmesser aller Cylinder des Apparats ist und dessen Endflächen eben sind. Wenn dieser Cylinder in die Bahn gelegt wird, so bedarf das Mikroskop noch eines Unterstützungspunktes, damit seine Axe senkrecht auf die Ebene gerichtet sei, in welcher die Oberflächen der zu vergleichenden Maafsstäbe liegen; dieses ist der, mit einer Rolle versehene Fuß, welcher auf die Platte gestellt wird und dann, nach gehöriger Berichtigung seiner Schraube, der Axe die beabsichtigte Richtung giebt. Dieses Mikroskop hat kein Fadenkreuz in seinem Brennpunkte, sondern seine Absehlenslinie wird durch einen Index (γ) bestimmt, welcher sich zwischen zwei Schraubenspitzen drehet und auf die Oberfläche des Maafsstabes nieder-

gelegt wird, so daß ein feiner, darauf gezogener Strich mit dem Striche des Maafsstabes zusammenfallend gemacht werden kann. Bei der Anwendung dieser Einrichtung zur Vergleichung des Preussischen Originalmaafses von 1816 mit der Toise legt man den Cylinder dieses Mikroskops so in die Bahn, daß die eine seiner ebenen Flächen sich da befindet, wo man die Messung anfangen will; dann schiebt man den, der Bahn parallel, auf die Platte *bb* des Apparats gelegten Maafsstab so, daß sein Anfangsstrich mit dem Indexstriche des Mikroskops zusammentrifft und stellt das bewegliche Fadenkreuz des anderen Mikroskops über den Endstrich des Maafsstabes. Verschiebt man, nachdem man das Mikrometer des Apparats, mittelst des, wie immer, zwischenliegenden Cylinders *l* mit der ihm zugewandten Endfläche des Mikroskop-Cylinders in Berührung gesetzt hat, den Maafsstab um seine ganze Länge, so daß sein Anfangsstrich am Fadenkreuze des zweiten Mikroskops erscheint, so ist sein Endstrich um die doppelte Länge des Maafses von der Abschenslinie des ersten Mikroskops entfernt; nimmt man dieses weg, und stellt man es über dem Endstriche des Maafses wieder auf, so hat seine Abschenslinie sich durch dieselbe Entfernung bewegt, und diese Bewegung ist es auch, welche, wenn die Bahn vollkommen gerade ist, die Endflächen des, das Mikroskop tragenden Cylinders erfahren haben. Man fügt ihr die Länge des einen Anschiebe-Cylinders hinzu, indem man das convexe Ende des andern mit dem ebenen des Mikroskop-Cylinders in Berührung bringt, diesen wegnimmt und, statt seiner, den ersten Anschiebe-Cylinder auflegt. — Die hierdurch erlangte Vergleichung der Summe der doppelten Länge des Maafsstabes und des Anschiebe-Cylinders, mit der Toise, beruht auf der Voraussetzung der vollkommen geraden Richtung der Bahn; man bemerkt sehr leicht, daß eine kleine Abweichung von dieser Voraussetzung schon hinreicht, die Bewegung der Endflächen des Mikroskop-Cylinders von der Bewegung der Abschenslinie, welche man hätte messen sollen, verschieden zu machen; denn wenn der Winkel, in welchem die Richtungen der Bahn, an den Stellen, wo das Mikroskop am Anfange und am Ende steht, durch *i* und die Entfernung seiner Abschenslinie von der Mitte der Bahn durch *e* bezeichnet werden, so ist der Unterschied beider Bewegungen $= i \sin e$, woraus, bei dem stattfindenden Werthe von *e*, von etwa 18 Lin. hervorgeht, daß $i = 11''$ schon hinreicht, einen Fehler von $0,001$ zu erzeugen. Bis auf solche Kleinigkeiten kann man, trotz alles auf

die Arbeit gewandten Fleißes, die Bahn nicht als gerade annehmen. Allein jeder Einfluß ihrer Krümmung wird *vollständig* vermieden, wenn die Messung bei der Auflegung des Maafstabes auf *beiden* Seiten der Bahn wiederholt, und aus den Resultaten beider das Mittel genommen wird. Dieselbe Combination von zwei Messungen, vor und nach einer Umwendung des Endflächenmaafses, ist gleichfalls nothwendig, wenn die Voraussetzung des Zusammenfallens seiner Axe mit der Axe der Cylinder, aus dem Resultate geschafft werden soll. Zwischen den Vergleichen des Endflächen- und des Strich-Maafses mit der Toise ist also kein anderer Unterschied, als der dadurch nothwendig werdende, daß bei der einen Flächen *berührt*, bei der anderen Striche *gesehen* werden müssen.

Wenn zwei Strichmaafse miteinander verglichen werden sollen, besteht das Verfahren ganz einfach in der Aufstellung des mit einem Fadenkreuze versehenen Mikroskops in dem Lager der Toise, in der Auflegung des Maafstabes, so daß sein Endstrich unter dem Fadenkreuze erscheint, in der Auflegung und dem Anfangsstriche entsprechenden Verschiebung des Cylinder-Mikroskops und in der Berührung seines Cylinders durch das Mikrometer; dieses Verfahren wird auf beide, miteinander zu vergleichende Maafsstäbe angewandt, während das erste Mikroskop unverrückt stehen bleibt. — Um das, bei der Messung der Strichmaafse nothwendige Verschieben derselben und des Cylinder-Mikroskops zu erleichtern, hatte Hr. *Baumann*, auf meine Bitte, eine Schrauben-Vorrichtung gemacht; sie ist aber nicht benutzt worden, weil es sich bei den Messungen selbst fand, daß selbst die feinsten Bewegungen, durch kleine Stöße mit einem Stücke Messing, gegen den zu verschiebenden Gegenstand geführt, mit vollkommener Sicherheit und bequemer als durch die Schraube, bewirkt werden konnten.

§. 2.

Anwendung des Apparats zur Vergleichung der Copien mit dem Originale des Preussischen Längenmaafses von 1816.

Indem das Verfahren, welches ich bei dieser Vergleichung beobachtet habe, schon im vorigen Paragraphen beschrieben worden ist, darf ich nur noch Weniges darüber anführen. Der Glaskasten war, wie bei allen Anwendungen des beschriebenen Apparates, mit Weingeist gefüllt, und es

befanden sich zwei Thermometer in demselben, deren Angaben durch häufige Vergleichen mit zwei anderen, nach meiner bekannten Methode geprüften und berichtigten, auch in Beziehung auf ihre Eispunkte neu untersuchten Normalthermometern der Königsberger Sternwarte, verbessert wurden. Die Vergleichen wurden in der Ordnung gemacht, daß erst das Original, dann die Copie, dann diese zum zweitenmale und endlich wieder das Original gemessen wurden; die Absicht dieser Verdoppelung der zu Einem Resultate verbundenen Vergleichen war, die kleinen Veränderungen der Wärme des Weingeistes unschädlich zu machen, welche während der Dauer des Versuches stattfinden konnten.

Solcher doppelter Vergleichen habe ich, für jede der Copien, 10 gemacht. Um diese später von einander unterscheiden zu können, sind sie nachträglich durch die Buchstaben *A, B, C* bezeichnet worden, nämlich die Copie der Königl. Akademie der Wissenschaften durch *A*, die der Königl. Ober-Bau-Deputation durch *B*, die des Königl. Kammergerichts durch *C*. Die Vergleichen habe ich im August 1835, in Berlin, in dem, Behufs der Pendelversuche erbauten Hause, gemacht. Sie haben Folgendes ergeben:

A. der Königlichen Akademie der Wissenschaften zugehörig:

Nr.	Temperatur	Mikrometer		Unterschied <i>A - O</i>	
		Original	Copie	Theile des Mikrometers	Preßf. Linien
1	17,76	20 ⁿ ,129	20 ⁿ ,138	- 0 ⁿ ,009	- 0 ⁿ ,0007
	17,86	20,131	20,133	- 0,002	
2	17,76	20,131	20,131	+ 0,010	+ 0,0003
	17,86	20,133	20,138	- 0,005	
3	17,76	20,125	20,132	- 0,007	- 0,0007
	17,86	20,130	20,134	- 0,004	
4	17,86	20,140	20,126	+ 0,014	- 0,0001
	17,96	20,113	20,129	- 0,016	
5	17,86	20,129	20,124	+ 0,005	+ 0,0009
	17,96	20,133	20,123	+ 0,010	
6	17,91	20,130	20,125	+ 0,005	+ 0,0001
	18,01	20,114	20,118	- 0,004	
7	17,96	20,129	20,131	- 0,002	+ 0,0005
	18,06	20,122	20,112	+ 0,010	
8	18,06	20,102	20,111	- 0,009	+ 0,0001
	18,26	20,119	20,109	+ 0,010	

Nr.	Temperatur	Mikrometer		Unterschied $A - O$		
		Original	Copie	Theile des Mikrometers		Procc. Linien
9	18,0	20,108	20,107	+ 0,001	— 0,010	— 0,00012
	18,26	20,105	20,126	— 0,021		
10	18,26	20,126	20,120	+ 0,006	+ 0,0055	+ 0,0007
	18,36	20,124	20,119	+ 0,005		
Mittel.....	18,00	$A - O$			=	0,0000

B. der Königl. Ober-Bau-Deputation zugehörig:

1	20,36	19,719	19,743	— 0,024	— 0,025	— 0,0031
	20,46	19,709	19,735	— 0,026		
2	20,46	19,718	19,752	— 0,034	— 0,026	— 0,0032
	20,66	19,707	19,725	— 0,018		
3	20,56	19,709	19,742	— 0,033	— 0,022	— 0,0027
	20,76	19,717	19,728	— 0,011		
4	20,76	19,711	19,717	— 0,006	— 0,0255	— 0,0032
	20,86	19,672	19,717	— 0,045		
5	20,76	19,691	19,716	— 0,025	— 0,018	— 0,0022
	20,86	19,690	19,701	— 0,011		
6	20,76	19,671	19,691	— 0,020	— 0,0125	— 0,0015
	20,86	19,702	19,707	— 0,005		
7	17,71	20,147	20,163	— 0,016	— 0,0195	— 0,0024
	17,81	20,127	20,150	— 0,023		
8	17,56	20,132	20,160	— 0,028	— 0,017	— 0,0021
	17,76	20,149	20,155	— 0,006		
9	17,66	20,149	20,148	+ 0,001	— 0,006	— 0,0007
	17,81	20,135	20,148	— 0,013		
10	17,76	20,127	20,144	— 0,017	— 0,013	— 0,0016
	17,86	20,135	20,144	— 0,009		
Mittel.....	19,50	$B - O$			=	— 0,0023

C. dem Königl. Kammergerichte zugehörig:

1	18,66	19,504	19,485	+ 0,019	+ 0,0205	+ 0,0025
	18,76	19,506	19,484	+ 0,022		
2	18,41	19,503	19,508	— 0,005	— 0,0065	— 0,0008
	18,66	19,486	19,494	— 0,008		
3	18,36	19,488	19,478	+ 0,010	+ 0,0045	+ 0,0006
	18,56	19,478	19,479	— 0,001		
4	18,36	19,451	19,441	+ 0,010	+ 0,003	+ 0,0004
	18,46	19,437	19,441	— 0,004		

Nr.	Temperatur	Mikrometer		Unterschied $A - O$		
	t	Original	Copie	Theile des Mikrometers		Preuß. Linie
5	18,26	19,503	19,487	+ 0,016	+ 0,018	+ 0,0022
	18,36	19,506	19,486	+ 0,020		
6	18,26	19,496	19,483	+ 0,013	+ 0,0055	+ 0,0007
	18,36	19,488	19,490	- 0,002		
7	18,31	19,483	19,478	+ 0,005	- 0,001	- 0,0001
	18,41	19,493	19,500	- 0,007		
8	18,36	19,500	19,480	+ 0,020	+ 0,0135	+ 0,0017
	18,46	19,492	19,485	+ 0,007		
9	18,36	19,495	19,482	+ 0,013	+ 0,0093	+ 0,0012
	18,46	19,488	19,482	+ 0,006		
10	18,46	19,500	19,479	+ 0,021	+ 0,021	+ 0,0026
	18,56	19,490	19,469	+ 0,021		
Mittel.....	18,44	$C - O$		=		+ 0,0011

Die unter den einzelnen 10 Messungen jeder der drei Copien vorkommenden Unterschiede zeigen, daß der mittlere Fehler jeder derselben $= \pm 0,00091$, und der mittlere Fehler der drei arithmetischen Mittel $= \pm 0,00029$ ist. Man hätte ihn, durch häufigere Wiederholung der Vergleichen, noch verkleinern können; allein ich halte ihn schon für beträchtlich kleiner als die Unsicherheit, welche aus dem Mangel einer festen Regel für die Auflegung des Originals und der Copien hervorgeht.

§. 3.

Bestimmung des Werthes einer Drehung der Schrauben beider Mikrometer des Apparates.

Ogleich die Verwandlung der, durch die Schraube des Mikrometers angegebenen Unterschiede des Originals und seiner Copien, in Theile der Preussischen Linie, wegen ihrer geringen Größe, nur eine beiläufige Kenntniss des Werthes einer Schraubendrehung erfordert, so werde ich doch diese Gelegenheit benutzen, um seine genauere, des Folgenden wegen notwendige, Bestimmung mitzuthellen. Sie beruhet auf der Messung der einzelnen Linien des letzten Zolls des Originalmaasses von 1816, und auf der Vergleichung dieses ganzen Zolles mit 10 anderen Zollen, deren mittlere Länge als wahrer Preussischer Zoll angenommen wurde.

Um die Entfernungen der einzelnen Linien durch die Mikrometerschraube zu messen, wurde der Maafsstab so auf den Apparat gelegt, daß das mit dem Cylinder-Mikroskope in Berührung gebrachte Mikrometer, während jenes einem Theilstriche entsprach, 15 bis 16ⁿ zeigte; nach der Beobachtung seiner Angabe wurde das Cylinder-Mikroskop auf den nächsten Theilstrich gestellt und das Mikrometer, welches nun 23 bis 24ⁿ zeigte, aufs Neue angewandt. Dann wurde der Maafsstab verschoben, um den Zwischenraum zwischen dem zuletzt beobachteten und dem ihm nächsten Theilstriche, wieder auf derselben Stelle der Mikrometerschraube, zu messen u. s. w. Diese Stelle der Schraube wurde gewählt, weil alle meine Messungen nur in ihren Grenzen gemacht worden sind. Die zweimal wiederholten Messungen selbst sind folgende:

	Mikrometer I			Mikrometer II		
			Mittel			Mittel
35 ⁿ 0 ⁿ - 1 ⁿ	8,018	8,016	8,017	7,980	7,977	7,9785
1 - 2	8,012	8,012	8,012	7,956	7,953	7,9545
2 - 3	8,016	8,037	8,0415	7,985	7,977	7,981
3 - 4	8,028	8,025	8,0265	7,987	7,986	7,9865
4 - 5	7,997	7,992	7,9945	7,938	7,953	7,9455
5 - 6	8,030	8,020	8,025	7,973	7,978	7,9755
6 - 7	8,050	8,047	8,0485	8,003	7,991	7,997
7 - 8	8,023	8,013	8,0205	7,966	7,967	7,9665
8 - 9	8,029	8,018	8,0235	7,980	7,972	7,976
9 - 10	7,984	7,982	7,983	7,928	7,935	7,9315
10 - 11	8,060	8,072	8,066	8,003	8,016	8,0095
11 - 12	8,079	8,079	8,079	8,029	8,026	8,0275
Summe			96,337			95,7295

Die Vergleichung des letzten Zolles mit 10 anderen Zollen des Maafsstabes konnte durch die beiden Mikroskope und das Mikrometer leicht erlangt werden; sie ergab seine zehnfache Länge 0,044 kürzer, als die Entfernung von dem 9^{ten} Zolle bis zum 19^{ten}, oder seine einfache Länge 0,004 kürzer als das Mittel aus allen, ihn selbst mit zugezogen. Ich habe daher die Zahl der Schraubendrehungen, welche die Mikrometer einen Zoll fortbewegen,

$$= 96,341 \quad \text{und} \quad = 95,7335$$

D

angenommen, oder

$$\begin{aligned} 1 \text{ Preuß. Linie} &= 8^{\mu},0284 \quad \text{und} \quad = 7^{\mu},9778 \\ 1 \text{ Pariser Linie} &= 8,3094 \dots \dots \dots = 8,2570. \end{aligned}$$

~~~~~

## Zweiter Abschnitt.

## Vergleichung des Originals des Preussischen Längenmaafses von 1816 mit der Toise du Pérou.

## §. 4.

*Vergleichung verschiedener Copien der Toise du Pérou untereinander.*

Indem man die Toise du Pérou im Auslande nur durch Copien kennen lernen kann, welche in Paris davon genommen worden sind, hat es ein Interesse, verschiedene derselben untereinander zu vergleichen, um aus ihrem gegenseitigen Verhalten das ihnen zu schenkende Zutrauen kennen zu lernen. Ich hatte den Vorthail, drei möglichst zuverlässige Copien derselben Maafseinheit vergleichen zu können. Die eine gehört der Königsberger Sternwarte und wird in der Folge durch *P* bezeichnet werden; sie ist dieselbe, welche den Bestimmungen der Pendellängen von Königsberg, Gölldenstein und Berlin, so wie auch der Gradmessung in Ostpreußen zum Grunde gelegt worden ist; sie ist 1823 von Hrn. *Fortin* verfertigt, von den Herren *Arago* und *Zahrtmann* mit dem Originale verglichen und 0,0008 kürzer als dieses gefunden; wie aus einem, von diesen Herren darüber ausgefertigten Certificate hervorgeht. Die beiden anderen gehören zu dem reichen Instrumentenvorrathe, welchen Herr Etatsrath *Schumacher* in Altona gesammelt hat und wurden mir von ihm, zur Benutzung, gütigst überlassen. Die eine derselben (*F*) ist 1821, wie die Königsberger Toise, von Hrn. *Fortin* verfertigt und von Hrn. *Arago* verglichen und für richtig erklärt. Die andere (*G*) hat Hr. *Gambey* 1831 gemacht, und die Herren *Arago*, *Mathieu* und *Nyegaard* haben sie, bei ihrer Vergleichung, 0,00021 zu lang gefunden.

Über die im J. 1835 von mir gemachten Vergleichen dieser drei Exemplare der Toise untereinander habe ich, nachdem das Verfahren, im Allgemeinen, im 1<sup>ten</sup> §. erläutert worden ist, nur noch Einzelheiten anzuführen. Man kann die Wasserwagen der Fühlhebel der Mikrometer des Apparats, durch Drehung der Mikrometerschrauben, entweder zum völligen Einspielen bringen, oder sich mit der näherungsweise Hervorbringung dieses Zustandes begnügen und das, was daran fehlt, durch die Ablesung der Scaln der Wasserwagen erkennen. Die stattfindende äußerste Beweglichkeit der Wasserwagen macht es aber zeitraubend, sie durch die Mikrometerschrauben zum Einspielen zu bringen, denn die Drehung der Schraube des ersten Mikrometers bewegt die Blase der Wasserwage desselben um 8,6 Theile ihrer Scale; bei dem zweiten Mikrometer beträgt diese Bewegung 7,5 Theile; der Zeitverlust ist desto größer, da bei allen Mikrometerschrauben vermieden werden muß, sie rückwärts zu drehen. Durch das näherungsweise Einstellen der Mikrometer und durch die Ablesung ihrer Wasserwagen wird aber dieser Zeitverlust vermieden, auch an Genauigkeit gewonnen, indem man, durch ihre Einstellung auf einen Strich der Schraubentrommeln, oder auf die Mitte zwischen zwei Strichen, die Schätzung der kleineren Theile vermeidet. Diese Beobachtungsart habe ich daher ohne Ausnahme, bei allem Folgenden angewandt. Wenn zwei der Toisen eine Anzahl Mal miteinander verglichen waren, wandte ich beide um und wiederholte ihre Vergleichen eben so oft in dieser Lage; die in beiden Lagen gemachten Vergleichen sind, in den folgenden Verzeichnissen derselben, durch *o* und *u* unterschieden. Über ihre Berechnungsart bemerke ich noch, daß man die Angaben beider Mikrometer, *a* und *a'*, obgleich ihre Schraubengänge nicht gleiche Werthe besitzen, in eine verbesserte Summe *a* zusammenziehen kann; man hat nämlich, wenn *m* und *m'* Gänge der Schrauben einer Linie gleich sind, die, zwischen zwei miteinander zu verbindenden Vergleichen als *unveränderlich* anzunehmende Zahl

$$C = \text{Toise} + \frac{a}{m} + \frac{a'}{m'},$$

wofür man

$$C = \text{Toise} + \frac{m+m'}{2mm'} \left\{ a + a' - (a-a') \frac{m-m'}{m+m'} \right\},$$

und in dem gegenwärtigen Falle, in welchem von Pariser Linien die Rede ist (§. 3.),

$$C = \text{Toise} + \frac{1}{8,28312} \left\{ a + a' - \frac{a - a'}{317} \right\}$$

schreiben kann. Die in den Klammern enthaltene, von  $a$  und  $a'$  abhängige GröÙe ist in den folgenden Verzeichnissen durch  $\alpha$  bezeichnet.

1. *Vergleichungen der Toisen P und F.*

| 1835    |     | Wärme | $a$     | $a'$    | $\alpha$ | Untersch. | $F - P$<br>Paris. Linien |
|---------|-----|-------|---------|---------|----------|-----------|--------------------------|
| Juli 30 | P o | 17,92 | 17,8323 | 23,3444 | 41,194   | + 0,030   | + 0,0036                 |
|         | F — | 17,94 | 18,7977 | 22,3553 | 41,164   |           |                          |
|         | F — | 17,89 | 18,7992 | 22,3561 | 41,166   |           |                          |
|         | P — | 17,90 | 18,8514 | 22,3280 | 41,190   |           |                          |
|         | P — | 17,90 | 18,8505 | 22,3275 | 41,189   | + 0,025   | + 0,0030                 |
|         | F — | 17,91 | 18,7854 | 22,3669 | 41,164   |           |                          |
|         | F — | 17,89 | 18,7850 | 22,3653 | 41,162   |           |                          |
|         | P — | 17,90 | 19,3243 | 21,8530 | 41,184   |           |                          |
|         | P — | 17,89 | 19,3235 | 21,8522 | 41,184   | + 0,019   | + 0,0023                 |
|         | F — | 17,83 | 20,2830 | 20,8804 | 41,165   |           |                          |
|         | P u | 17,87 | 18,6950 | 22,4985 | 41,205   |           |                          |
|         | F — | 17,90 | 18,8678 | 22,2936 | 41,172   |           |                          |
|         | F — | 17,85 | 18,8680 | 22,2927 | 41,172   | + 0,028   | + 0,0034                 |
|         | P — | 17,91 | 19,4307 | 21,7614 | 41,200   |           |                          |
|         | P — | 17,89 | 19,4302 | 21,7617 | 41,199   |           |                          |
|         | F — | 17,87 | 18,6904 | 22,4729 | 41,175   |           |                          |
|         | F — | 17,85 | 18,6908 | 22,4720 | 41,175   | + 0,014   | + 0,0017                 |
|         | P — | 17,84 | 18,9173 | 22,2611 | 41,189   |           |                          |
|         | P — | 17,85 | 18,9170 | 22,2617 | 41,189   |           |                          |
|         | F — | 17,86 | 18,8274 | 22,3320 | 41,170   |           |                          |
| Aug. 1  | P o | 17,85 | 18,7559 | 22,4814 | 41,249   | + 0,044   | + 0,0053                 |
|         | F — | 17,80 | 18,9707 | 22,2238 | 41,205   |           |                          |
|         | F — | 17,74 | 18,9704 | 22,2242 | 41,206   |           |                          |
|         | P — | 17,72 | 19,1820 | 22,0448 | 41,236   |           |                          |
|         | P — | 17,67 | 19,1828 | 22,0464 | 41,238   | + 0,032   | + 0,0039                 |
|         | F — | 17,62 | 20,0374 | 21,1652 | 41,206   |           |                          |
|         | F — | 17,60 | 20,0375 | 21,1672 | 41,208   |           |                          |
|         | P — | 17,59 | 20,2651 | 20,9687 | 41,236   |           |                          |
|         | P — | 17,56 | 20,2651 | 20,9695 | 41,237   | + 0,034   | + 0,0041                 |
|         | F — | 17,60 | 18,9364 | 22,2561 | 41,203   |           |                          |

| 1835   |       | Wärme | $\alpha$                  | $\alpha'$ | $\alpha$ | Untersch. | $F - P$<br>Peris. Linsen |
|--------|-------|-------|---------------------------|-----------|----------|-----------|--------------------------|
| Aug. 1 | $F u$ | 17,58 | 19,3855                   | 21,8187   | 41,212   | + 0,024   | + 0,0029                 |
|        | $P -$ | 17,60 | 18,6634                   | 22,5582   | 41,236   |           |                          |
|        | $P -$ | 17,56 | 18,6672                   | 22,5591   | 41,239   | + 0,025   | + 0,0030                 |
|        | $P -$ | 17,55 | 19,6815                   | 21,5265   | 41,214   |           |                          |
|        | $F -$ | 17,50 | 19,6824                   | 21,5284   | 41,217   | + 0,020   | + 0,0024                 |
|        | $P -$ | 17,52 | 19,7184                   | 21,5133   | 41,237   |           |                          |
|        | $P -$ | 17,43 | 19,7202                   | 21,5154   | 41,241   | + 0,036   | + 0,0043                 |
|        | $F -$ | 17,48 | 19,8633                   | 21,3351   | 41,205   |           |                          |
|        | $F -$ | 17,48 | 19,8657                   | 21,3360   | 41,206   | + 0,031   | + 0,0041                 |
|        | $P -$ | 17,48 | 18,9995                   | 22,2308   | 41,240   |           |                          |
|        |       | 17,74 | Mittel aus 20 Vergleichen |           |          |           | + 0,00329                |

## 2. Vergleichen der Toisen P und G.

| 1835    |       | Wärme | $\alpha$ | $\alpha'$ | $\alpha$ | Untersch. | $G - P$<br>Peris. Linsen |
|---------|-------|-------|----------|-----------|----------|-----------|--------------------------|
| Juli 30 | $G o$ | 16,14 | 20,0485  | 21,2250   | 41,277   | - 0,033   | - 0,0040                 |
|         | $P -$ | 16,11 | 19,9249  | 21,3149   | 41,244   |           |                          |
|         | $P -$ | 16,10 | 19,9219  | 21,3150   | 41,243   | - 0,043   | - 0,0052                 |
|         | $G -$ | 16,20 | 19,0136  | 22,2623   | 41,286   |           |                          |
|         | $G -$ | 16,16 | 19,0124  | 22,2627   | 41,285   | - 0,017   | - 0,0021                 |
|         | $P -$ | 16,16 | 19,3480  | 21,9117   | 41,268   |           |                          |
|         | $P -$ | 16,19 | 20,2328  | 21,0143   | 41,250   | - 0,028   | - 0,0034                 |
|         | $G -$ | 16,21 | 20,1635  | 21,1109   | 41,278   |           |                          |
|         | $G u$ | 16,29 | 19,1621  | 22,1142   | 41,286   | - 0,031   | - 0,0037                 |
|         | $P -$ | 16,25 | 18,2524  | 22,9875   | 41,255   |           |                          |
|         | $P -$ | 16,32 | 19,9718  | 21,2620   | 41,238   | - 0,048   | - 0,0058                 |
|         | $G -$ | 16,41 | 18,8368  | 22,4379   | 41,286   |           |                          |
|         | $G -$ | 16,42 | 18,8369  | 22,4401   | 41,288   | - 0,060   | - 0,0072                 |
|         | $P -$ | 16,44 | 19,2036  | 22,0152   | 41,228   |           |                          |
|         | $P o$ | 16,45 | 18,6828  | 22,5879   | 41,293   | - 0,021   | - 0,0025                 |
|         | $G -$ | 16,35 | 19,7302  | 21,5680   | 41,304   |           |                          |
|         | $G -$ | 16,27 | 19,7298  | 21,5695   | 41,305   | - 0,031   | - 0,0037                 |
|         | $P -$ | 16,20 | 20,3634  | 20,9093   | 41,274   |           |                          |
|         | $P -$ | 16,15 | 20,3671  | 20,9112   | 41,280   | - 0,024   | - 0,0029                 |
|         | $G -$ | 16,11 | 20,2502  | 21,0512   | 41,304   |           |                          |
|         | $G -$ | 16,01 | 20,2503  | 21,0531   | 41,306   | - 0,021   | - 0,0025                 |
| 31      | $P -$ | 15,96 | 19,7836  | 21,4963   | 41,285   |           |                          |

| 1835    |     | Wärme | a                                 | a'      | a      | Untersch. | G - P<br>Paris. Lizen. |
|---------|-----|-------|-----------------------------------|---------|--------|-----------|------------------------|
| Juli 31 | P o | 15,96 | 19,7840                           | 21,4972 | 41,287 | — 0,029   | — 0,0035               |
|         | G — | 15,91 | 19,7801                           | 21,5307 | 41,316 |           |                        |
|         | G — | 15,90 | 19,7828                           | 21,5322 | 41,321 |           |                        |
|         | P — | 15,89 | 19,5015                           | 21,7898 | 41,299 | — 0,022   | — 0,0026               |
|         | P u | 15,86 | 19,7488                           | 21,5309 | 41,285 |           |                        |
|         | G — | 15,86 | 19,1942                           | 22,1081 | 41,311 |           |                        |
|         | G — | 15,80 | 19,1897                           | 22,1082 | 41,307 | — 0,022   | — 0,0027               |
|         | P — | 15,80 | 19,7481                           | 21,5316 | 41,285 |           |                        |
|         | P — | 15,76 | 19,7486                           | 21,5316 | 41,286 |           |                        |
|         | G — | 15,77 | 19,6611                           | 21,6619 | 41,329 | — 0,043   | — 0,0052               |
|         | G — | 15,72 | 19,6614                           | 21,6622 | 41,330 |           |                        |
|         | P — | 15,74 | 19,5203                           | 21,7535 | 41,281 |           |                        |
|         | P — | 15,70 | 19,5216                           | 21,7531 | 41,282 | — 0,028   | — 0,0034               |
|         | G — | 15,71 | 19,9249                           | 21,3804 | 41,310 |           |                        |
|         | G — | 15,67 | 19,9271                           | 21,3811 | 41,313 |           |                        |
|         | P — | 15,67 | 19,6942                           | 21,5804 | 41,281 | — 0,032   | — 0,0039               |
|         |     | 16,04 | Mittel aus 19 Vergleichungen..... |         |        |           | — 0,00386              |

3. Vergleichungen der Toisen F und G.

| 1835    |     | Wärme | a       | a'      | a      | Untersch. | G - F<br>Paris. Lizen. |
|---------|-----|-------|---------|---------|--------|-----------|------------------------|
| Juli 31 | F o | 18,99 | 19,6363 | 21,5425 | 41,185 | — 0,055   | — 0,0066               |
|         | G — | 18,96 | 18,8296 | 22,3992 | 41,240 |           |                        |
|         | G — | 18,91 | 18,8320 | 22,4001 | 41,243 |           |                        |
|         | F — | 18,93 | 18,8633 | 22,3094 | 41,184 | — 0,059   | — 0,0071               |
|         | F — | 18,94 | 18,8645 | 22,3098 | 41,185 |           |                        |
|         | G — | 18,94 | 18,8051 | 22,4315 | 41,248 |           |                        |
|         | G — | 18,94 | 18,8055 | 22,4322 | 41,249 | — 0,063   | — 0,0076               |
|         | F — | 18,94 | 19,3512 | 21,8274 | 41,186 |           |                        |
|         | F — | 18,94 | 19,3511 | 21,8285 | 41,187 |           |                        |
|         | G — | 18,97 | 18,8625 | 22,3691 | 41,243 | — 0,056   | — 0,0068               |
|         | G u | 18,95 | 18,7806 | 22,4515 | 41,244 |           |                        |
|         | F — | 19,01 | 18,2770 | 22,8862 | 41,178 |           |                        |
|         | F — | 18,94 | 18,2774 | 22,8859 | 41,178 | — 0,065   | — 0,0078               |
|         | G — | 19,00 | 19,3306 | 21,9040 | 41,243 |           |                        |
|         | G — | 18,95 | 19,3309 | 21,9055 | 41,245 |           |                        |
|         | F — | 18,97 | 19,1026 | 22,0657 | 41,178 | — 0,067   | — 0,0081               |
|         |     |       |         |         |        |           |                        |

| 1835 |    | Wärme   | $a$   | $a'$                      | $a$     | Untersch. | $G - F$<br>Paris. Lizen |
|------|----|---------|-------|---------------------------|---------|-----------|-------------------------|
| Juli | 31 | $F - u$ | 18,92 | 19,1042                   | 22,0679 | 41,181    | — 0,0072                |
|      |    | $G -$   | 18,92 | 19,3040                   | 21,9283 | 41,241    | — 0,0062                |
|      |    | $G -$   | 18,90 | 19,3053                   | 21,9294 | 41,243    | — 0,0051                |
|      |    | $F -$   | 18,92 | 19,7041                   | 21,4322 | 41,192    | — 0,00730               |
|      |    |         | 18,93 | Mittel aus 10 Vergleichen |         |           | — 0,00730               |

Das wahrscheinlichste Resultat der drei gefundenen arithmetischen Mittel, nämlich:

$$\begin{aligned}
 F - P &= + 0,00329 \cdot \text{Wärme} = 17,74 \dots\dots 20 \text{ Vergleichen} \\
 G - P &= - 0,00386 \cdot \text{---} = 16,04 \dots\dots 19 \text{ ---} \\
 G - F &= - 0,00730 \cdot \text{---} = 18,93 \dots\dots 10 \text{ ---}
 \end{aligned}$$

ist, unter der Voraussetzung, daß die Veränderungen der drei Toisen durch die Wärme, in den Grenzen der bei ihren Vergleichen stattfindenden Verschiedenheit derselben, nicht merklich ungleich seien:

$$\begin{aligned}
 F - P &= + 0,00333 \dots\dots \text{Gewicht} = 26,55 \\
 G - P &= - 0,00390 \dots\dots = 25,67.
 \end{aligned}$$

Der mittlere Fehler einer Vergleichung findet sich aus den vorkommenden Unterschieden  $= \pm 0,00106$ , und der mittlere Fehler der beiden, eben angeführten Resultate  $= \pm 0,00021$ .

Da, nach den Certificaten dieser drei Toisen, ihre Unterschiede

$$\begin{aligned}
 F - P &= + 0,0008 \\
 G - P &= + 0,0010
 \end{aligned}$$

sein sollten, und da das hiervon verschiedene, aus ihren gegenwärtigen Vergleichen gezogene Resultat nur innerhalb sehr enger Grenzen bezweifelt werden kann, so zeigt diese Untersuchung eine, mehrere Tausentel einer Linie betragende, Unsicherheit der verschiedenen Copien der Toise du Pérou. Die durch  $P$  bezeichnete ist,

1. nach ihrem eigenen Certificate  $\dots\dots\dots = 863,99920$
2. nach dem Certificate von  $F = 864,00000 - 0,00333 = 863,99667$
3. — — — —  $G = 864,00021 + 0,00390 = 864,00411$ ;



welche Bestimmungen, in den Tausenteln der Linie, zu große Verschiedenheiten darbieten, um irgend einer, aus ihnen abgeleiteten Annahme der Länge der Toise, bis auf solche Theile, versichern zu können. Bei dieser, nicht zu beseitigenden, Unsicherheit über die Einheit des französischen Maasses schien es nicht angemessen, an die auf der Annahme der Toise  $P = 863^{\frac{1}{2}}_{9992}$  schon beruhenden Resultate eine zweifelhafte Änderung, etwa dem arithmetischen Mittel der drei vorhandenen entsprechend, anzubringen. Ich habe daher die Toise  $P$  ferner so angenommen, wie sie ihrem Certificate zufolge ist, nämlich  $= 863^{\frac{1}{2}}_{9992}$  der Toise du Pérou.

## §. 5.

*Bestimmung der Länge der Anschiebe-Cylinder.*

Aus der Darstellung (§. 1.) der Methode, welche ich zu der Vergleichung des Originals des Preussischen Längenmaasses mit der Toise angewandt habe, geht hervor, daß diese Vergleichung die Kenntniß der halben Summe der Längen der Anschiebe-Cylinder  $= \frac{1}{2} \{A+B\}$  voraussetzt; zugleich zeigt diese Darstellung, daß dieselbe durch das dreißig Mal wiederholte Aneinanderschieben jener Cylinder, in ihrer Bahn, erlangt wird.

Die Versuche über die Größe von  $\frac{1}{2} \{A+B\}$  habe ich so angeordnet, daß ich jeden derselben mit der Auflegung und Messung der Toise, wie immer in dem Bade von Weingeist, anfang und endigte. Zwischen diesen beiden Messungen der Toise machte ich zwei Messungen der funfzehnfachen Summe der Längen beider Anschiebe-Cylinder. Weitere Erklärungen werden, zum Verständniß des folgenden Verzeichnisses der Messungen selbst, nicht erforderlich sein.

|        |         | Wärme               | $\alpha$              | $\alpha'$             | $\alpha$             | $15(A+B) - \text{Toise}$ | Paris. Linie           | Wärme               |
|--------|---------|---------------------|-----------------------|-----------------------|----------------------|--------------------------|------------------------|---------------------|
|        |         |                     |                       |                       |                      |                          |                        |                     |
| Aug. 1 | Toise o | 16 <sup>0</sup> ,04 | 19 <sup>n</sup> ,8058 | 21 <sup>n</sup> ,4614 | 41 <sup>n</sup> ,272 | + 2 <sup>n</sup> ,9165   | + 0 <sup>t</sup> ,3521 | 16 <sup>0</sup> ,11 |
|        | 15(A+B) |                     | 18,298                | 20,055                | 38,359               |                          |                        |                     |
|        |         |                     | 18,208                | 20,138                | 38,352               |                          |                        |                     |
|        | Toise u | 16,18               | 19,4325               | 21,8319               | 41,272               |                          |                        |                     |
| —      | Toise u | 16,14               | 19,4254               | 21,8310               | 41,264               | + 2,895                  | + 0,3495               | 16,21               |
|        | 15(A+B) |                     | 18,775                | 19,583                | 38,361               |                          |                        |                     |
|        |         |                     | 20,927                | 17,456                | 38,372               |                          |                        |                     |
|        | Toise o | 16,28               | 19,8753               | 21,3785               | 41,259               |                          |                        |                     |

E

|        |         | Wärme   | $\alpha$ | $\alpha'$ | $\alpha$ | $15(A+B) - \text{Toise}$ | Peris. Linie | Wärme   |
|--------|---------|---------|----------|-----------|----------|--------------------------|--------------|---------|
| Aug. 1 | Toise o | 16°, 28 | 19,8751  | 21,3766   | 41,256   | + 2,8995                 | + 0,3500     | 16°, 38 |
|        | 15(A+B) |         | 18,303   | 20,050    | 38,359   |                          |              |         |
|        |         |         | 18,162   | 20,173    | 38,341   |                          |              |         |
|        | Toise o | 16,48   | 19,2919  | 21,9422   | 41,243   |                          |              |         |
| 5      | Toise o | 18,70   | 19,8034  | 21,3929   | 41,302   | + 2,8645                 | + 0,3458     | 18,90   |
|        | 15(A+B) |         | 18,81    | 18,133    | 20,315   |                          |              |         |
|        |         |         | 18,96    | 17,177    | 21,247   |                          |              |         |
|        | Toise u | 19,12   | 18,9418  | 22,3665   | 41,319   |                          |              |         |
| —      | Toise u | 19,15   | 18,9328  | 22,3651   | 41,309   | + 2,878                  | + 0,3475     | 19,25   |
|        | 15(A+B) |         | 19,13    | 16,895    | 21,504   |                          |              |         |
|        |         |         | 19,31    | 17,669    | 20,754   |                          |              |         |
|        | Toise o | 19,41   | 19,1426  | 22,1447   | 41,291   |                          |              |         |
| —      | Toise o | 19,41   | 19,1558  | 22,1413   | 41,307   | + 2,8575                 | + 0,3450     | 19,53   |
|        | 15(A+B) |         | 19,48    | 17,996    | 20,457   |                          |              |         |
|        |         |         | 19,53    | 16,274    | 22,126   |                          |              |         |
|        | Toise u | 19,71   | 19,3690  | 21,9110   | 41,288   |                          |              |         |
| 6      | Toise o | 20,19   | 18,2019  | 23,0595   | 41,308   | + 2,873                  | + 0,3468     | 20,10   |
|        | 15(A+B) |         | 20,17    | 16,723    | 21,686   |                          |              |         |
|        |         |         | 20,04    | 16,832    | 21,591   |                          |              |         |
|        | Toise u | 20,00   | 18,6219  | 22,6663   | 41,301   |                          |              |         |
| —      | Toise u | 19,92   | 18,6220  | 22,6654   | 41,300   | + 2,878                  | + 0,3475     | 19,86   |
|        | 15(A+B) |         | 19,91    | 18,437    | 20,014   |                          |              |         |
|        |         |         | 19,85    | 19,721    | 18,648   |                          |              |         |
|        | Toise o | 19,82   | 18,7336  | 22,5324   | 41,278   |                          |              |         |

Um diese, bei verschiedenen Temperaturen gemachten Messungen der funfzehnfachen Summe der Längen beider Anschibe-Cylinder mit einander vergleichen zu können, muß man die Größe der Veränderung kennen, welche die Wärme, in ihrem Unterschiede von der Toise, hervorbringt. Ich habe, bei einer späteren Gelegenheit, directe Versuche hierüber gemacht, welche man in dem fünften Abschnitte kennen lernen wird, und woraus sich ergeben hat, daß dieser Unterschied sich, mit jedem Centesimalgrade des Thermometers, um  $-0,0009805$  verändert. Bringt man die angeführten acht Messungen hierdurch auf die Normaltemperatur  $= 16^{\circ},25$  C., so ergeben sie:

|                                                       |                           |
|-------------------------------------------------------|---------------------------|
| 30. $\frac{1}{30} \{A+B\} = \text{Toise } P + 0,3520$ | Unterschied = $+ 0,00195$ |
| $+ 0,3495$                                            | ..... = $0,00055$         |
| $+ 0,3501$                                            | ..... = $0,00005$         |
| $+ 0,3481$                                            | ..... = $0,00165$         |
| $+ 0,3505$                                            | ..... = $0,00045$         |
| $+ 0,3482$                                            | ..... = $0,00185$         |
| $+ 0,3506$                                            | ..... = $0,00055$         |
| $+ 0,3511$                                            | ..... = $0,00105$         |
| Mittel..... = $\text{Toise } P + 0,35005$             |                           |

also, da die Länge der Toise  $P = 863,9992$  angenommen wird,

$$30. \frac{1}{30} \{A+B\} = 863,34925$$

$$\text{und} \dots\dots\dots \frac{1}{30} \{A+B\} = 28,81164.$$

Durch die, zwischen den einzelnen der 8 Messungen vorkommenden Unterschiede, wird man in den Stand gesetzt, ein Urtheil über die Genauigkeit zu fällen, mit welcher das Aneinanderschieben der Cylinder in ihrer Bahn sich bewirken läßt. Diese Unterschiede geben den mittleren Fehler eines der 8 Resultate, welches auf einer wiederholten Vergleichung der 30 Mal aneinander geschobenen Cylinder mit der Toise beruhet,  $= \pm 0,00130$ , also den m. F. einer nicht wiederholten Vergleichung dieser Art  $= \pm 0,00181$ . Da oben der m. F. einer Vergleichung zweier Toisen untereinander  $= \pm 0,00106$  gefunden ist, so kann man den mittleren Fehler, der aus dem 30maligen Aneinanderschieben entstanden ist, auf  $\sqrt{\{(0,00181)^2 - (0,00106)^2\}} = \pm 0,0015$  schätzen. So klein dieser m. F. erscheint, so würde er ohne Zweifel noch kleiner sein, wenn die fortwährenden Berührungen der Cylinder mit der Hand, nicht selbst in dem Weingeistbade, in welchem sie sich befinden, Veränderungen ihrer Wärme hervorgebracht haben müßten. Ich glaube hieraus schliessen zu müssen, daß das Aneinanderschieben von Stahl-Cylindern mit einer ebenen und einer kugelförmigen Endfläche, in einer ihre Bewegung völlig sichernden Bahn, mit sehr großer Sicherheit bewirkt, und auch bei anderen Veranlassungen der praktischen Mechanik nützlich angewandt werden kann.

## §. 6.

Vergleichung des Originals des Preussischen Längenmaasses von 1816 mit der Toise.

Jede der gemachten Vergleichen besteht aus fünf Messungen, nämlich dreien der Toise, einer der Summe  $2O+A$  und einer der Summe  $2O+B$ ; eine der letzteren fällt, der Zeit nach, zwischen die beiden ersten Auflegungen der Toise, die andere zwischen die beiden letzten. Die Auflegung auf den Apparat und die Verdoppelung des Originals  $O$  wurde auf beiden Seiten des Lagers der Toise gemacht, indem nur dadurch die Voraussetzung der vollkommen geraden Richtung der Bahn, wie ich schon im 1<sup>ten</sup> §. bemerkt habe, aus dem Resultate geschafft werden kann; da der Apparat in der Richtung des Meridians stand, so sind diese beiden Auflegungsarten durch *Ost* und *West* unterschieden. Die Vergleichen selbst sind folgende:

| 1835   |      |         | Wärme | $\alpha$ | $\alpha'$ | $\alpha$ | $2O + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$ | Paris. Lignes          | Wärme               |
|--------|------|---------|-------|----------|-----------|----------|----------------------------------------|------------------------|---------------------|
| Aug. 2 | West | Toise o | 16,39 | 19,0613  | 22,1743   | 41,245   | — 3 <sup>n</sup> ,367                  | — 0 <sup>r</sup> ,4065 | 16 <sup>c</sup> ,55 |
|        |      | $2O+B$  | 16,49 | 20,8204  | 23,7574   | 44,587   |                                        |                        |                     |
|        |      | Toise u | 16,50 | 20,2160  | 21,0267   | 41,245   |                                        |                        |                     |
|        |      | $2O+A$  | 16,48 | 20,7691  | 23,8671   | 44,646   |                                        |                        |                     |
|        |      | Toise o | 16,51 | 18,4678  | 22,7767   | 41,258   |                                        |                        |                     |
| —      | West | Toise o | 16,51 | 18,4715  | 22,7769   | 41,262   | — 3,348                                | — 0,4042               | 16,49               |
|        |      | $2O+A$  | 16,50 | 20,5553  | 24,0786   | 44,645   |                                        |                        |                     |
|        |      | Toise u | 16,49 | 18,3009  | 22,9317   | 41,247   |                                        |                        |                     |
|        |      | $2O+B$  | 16,46 | 20,2294  | 24,3058   | 44,518   |                                        |                        |                     |
|        |      | Toise o | 16,50 | 19,0175  | 22,2091   | 41,237   |                                        |                        |                     |
| 3      | West | Toise u | 17,81 | 18,9202  | 22,2884   | 41,219   | — 3,378                                | — 0,4078               | 17,86               |
|        |      | $2O+B$  | 17,79 | 21,4993  | 23,0779   | 44,582   |                                        |                        |                     |
|        |      | Toise o | 17,86 | 17,6329  | 23,5738   | 41,225   |                                        |                        |                     |
|        |      | $2O+A$  | 17,91 | 22,2448  | 22,3760   | 44,621   |                                        |                        |                     |
|        |      | Toise u | 17,95 | 18,5068  | 22,7060   | 41,226   |                                        |                        |                     |
| —      | Ost  | Toise u | 17,94 | 18,5116  | 22,7095   | 41,231   | — 3,396                                | — 0,4100               | 18,07               |
|        |      | $2O+A$  | 18,00 | 22,0953  | 22,5381   | 44,635   |                                        |                        |                     |
|        |      | Toise o | 18,11 | 18,9627  | 22,2461   | 41,219   |                                        |                        |                     |
|        |      | $2O+B$  | 18,14 | 20,9481  | 23,6449   | 44,602   |                                        |                        |                     |
|        |      | Toise u | 18,16 | 19,9515  | 21,2598   | 41,215   |                                        |                        |                     |

| 1835   |      |         | Wärme | a       | a'      | a      | $2O + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$ | Paris. Linsen | Wärme |
|--------|------|---------|-------|---------|---------|--------|----------------------------------------|---------------|-------|
| Aug. 3 | Ost  | Toise o | 16,31 | 19,5237 | 21,7678 | 41,299 | — 3,356                                | — 0,4052      | 16,28 |
|        |      | 2O+A    | 16,29 | 22,3953 | 22,2771 | 44,672 |                                        |               |       |
|        |      | Toise o | 16,26 | 19,9803 | 21,2954 | 41,280 |                                        |               |       |
|        |      | 2O+B    | 16,25 | 19,9679 | 24,6336 | 44,616 |                                        |               |       |
|        |      | Toise o | 16,31 | 18,6166 | 22,6546 | 41,284 |                                        |               |       |
| 4      | West | Toise u | 17,44 | 19,5159 | 22,0510 | 41,575 | — 3,317                                | — 0,4005      | 17,37 |
|        |      | 2O+A    | 17,37 | 20,9191 | 24,0007 | 44,930 |                                        |               |       |
|        |      | Toise o | 17,40 | 19,4035 | 22,1712 | 41,583 |                                        |               |       |
|        |      | 2O+B    | 17,31 | 18,3122 | 26,5245 | 44,863 |                                        |               |       |
|        |      | Toise u | 17,35 | 19,8948 | 21,6802 | 41,581 |                                        |               |       |
| —      | Ost  | Toise u | 17,35 | 19,8945 | 21,6781 | 41,578 | — 3,404                                | — 0,4110      | 17,40 |
|        |      | 2O+A    | 17,33 | 21,4317 | 23,5636 | 45,002 |                                        |               |       |
|        |      | Toise o | 17,39 | 19,3873 | 22,1868 | 41,583 |                                        |               |       |
|        |      | 2O+B    | 17,41 | 21,4794 | 23,4665 | 44,952 |                                        |               |       |
|        |      | Toise u | 17,50 | 19,1372 | 22,4111 | 41,559 |                                        |               |       |
| —      | Ost  | Toise u | 17,49 | 19,1384 | 22,4115 | 41,560 | — 3,386                                | — 0,4088      | 17,59 |
|        |      | 2O+A    | 17,49 | 21,5508 | 23,4144 | 44,971 |                                        |               |       |
|        |      | Toise o | 17,62 | 20,1008 | 21,4589 | 41,564 |                                        |               |       |
|        |      | 2O+B    | 17,63 | 21,4993 | 23,4175 | 44,923 |                                        |               |       |
|        |      | Toise u | 17,73 | 19,6829 | 21,8685 | 41,558 |                                        |               |       |
| —      | West | Toise u | 17,89 | 19,6779 | 21,8649 | 41,550 | — 3,362                                | — 0,4059      | 18,04 |
|        |      | 2O+A    | 17,95 | 20,9708 | 23,9649 | 44,945 |                                        |               |       |
|        |      | Toise o | 18,09 | 19,7628 | 21,7783 | 41,548 |                                        |               |       |
|        |      | 2O+B    | 18,13 | 20,9642 | 23,9050 | 44,879 |                                        |               |       |
|        |      | Toise u | 18,16 | 19,7051 | 21,8388 | 41,551 |                                        |               |       |
| 5      | West | Toise o | 19,32 | 19,6968 | 21,8008 | 41,504 | — 3,372                                | — 0,4071      | 19,52 |
|        |      | 2O+A    | 19,35 | 21,2131 | 23,6752 | 44,896 |                                        |               |       |
|        |      | Toise u | 19,46 | 20,6129 | 20,9100 | 41,524 |                                        |               |       |
|        |      | 2O+B    | 19,65 | 21,0222 | 23,8402 | 44,871 |                                        |               |       |
|        |      | Toise o | 19,81 | 20,1898 | 21,3130 | 41,506 |                                        |               |       |
| —      | Ost  | Toise o | 19,84 | 20,1901 | 21,3121 | 41,506 | — 3,384                                | — 0,4085      | 20,00 |
|        |      | 2O+A    | 19,87 | 21,7714 | 23,1391 | 44,915 |                                        |               |       |
|        |      | Toise u | 19,94 | 18,8510 | 22,6393 | 41,502 |                                        |               |       |
|        |      | 2O+B    | 20,03 | 21,5150 | 23,3483 | 44,869 |                                        |               |       |
|        |      | Toise o | 20,31 | 20,9877 | 20,9290 | 41,515 |                                        |               |       |
| 6      | West | Toise o | 18,37 | 18,9637 | 22,3731 | 41,348 | — 3,3335                               | — 0,4024      | 18,35 |
|        |      | 2O+A    | 18,30 | 21,9318 | 22,7575 | 44,692 |                                        |               |       |
|        |      | Toise u | 18,37 | 19,2208 | 22,0825 | 41,312 |                                        |               |       |
|        |      | 2O+B    | 18,33 | 22,2479 | 22,3866 | 44,635 |                                        |               |       |
|        |      | Toise o | 18,40 | 18,1580 | 23,1565 | 41,330 |                                        |               |       |

| 1835   |     | Wärme   |        |          |          | $\varepsilon O + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$ |                                                   | Wärme  |
|--------|-----|---------|--------|----------|----------|---------------------------------------------------|---------------------------------------------------|--------|
| Aug. 6 | Ost | Toise o | 18°,41 | 18°,1565 | 23°,1561 | 44°,328                                           |                                                   |        |
|        |     | 2 O + A | 18°,38 | 20°,9770 | 23°,7607 | 44°,747                                           |                                                   |        |
|        |     | Toise u | 18°,42 | 18°,8534 | 22°,4533 | 41°,318                                           |                                                   |        |
|        |     | 2 O + B | 18°,47 | 20°,0546 | 23°,6230 | 44°,686                                           |                                                   |        |
|        |     | Toise o | 18°,68 | 19°,8026 | 21°,4946 | 41°,302                                           |                                                   |        |
|        |     |         |        |          |          |                                                   | $\varepsilon O + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$ | Wärme  |
|        |     |         |        |          |          |                                                   | Peris. Linsen                                     |        |
|        |     |         |        |          |          |                                                   |                                                   | 18°,47 |

Diese Vergleichen des Originals des Preussischen Längenmaafses von 1816 mit der Toise bedürfen, selbst unter der Annahme, daß das Eisen, woraus beide gemacht sind, eine gleiche Einwirkung von der Wärme erfahre, einer kleinen Reduction auf die gemeinschaftliche Normaltemperatur beider Maafse. Da nämlich jenes, doppelt genommen, ein Dreifsigstel kürzer ist als die Toise, und da dieser Unterschied durch die Stahl-Cylinder  $\frac{1}{2} \{A+B\}$  gemessen ist, die der Toise gleiche Länge von Stahl aber, dem vorigen Paragraphen zufolge, sich, für jeden Grad des Thermometers,  $0,0009805$  weniger ausdehnt als die Toise selbst, so ist die erforderliche Reduction:

$$= + 0,0003268 (t - 16,25).$$

Durch ihre Anwendung verwandeln die gemessenen Werthe von  $2O + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$  sich in:

| West        |                   | Ost    |            |
|-------------|-------------------|--------|------------|
| 16°,55      | — 0°,4065         | 18°,07 | — 0°,4099  |
| 16°,49      | — 0°,4042         | 16°,28 | — 0°,4052  |
| 17°,86      | — 0°,4077         | 17°,40 | — 0°,4110  |
| 17°,37      | — 0°,4005         | 17°,59 | — 0°,4088  |
| 18°,04      | — 0°,4058         | 20°,00 | — 0°,4084  |
| 19°,52      | — 0°,4070         | 18°,47 | — 0°,4104  |
| 18°,35      | — 0°,4023         |        |            |
| Mittel..... | 17°,74 — 0°,40486 | 17°,97 | — 0°,40895 |

Das Mittel aus beiden Reihen, unabhängig von der Voraussetzung der *geraden* Richtung der Bahn, ist:

$$2O + \frac{1}{2} \{A+B\} = \text{Toise} - 0,40690 = 863,59230$$

$$\text{und da } \frac{1}{2} \{A+B\} = 28,81164$$

ist, ergibt sich daraus

$$2O = 834^{\circ}.78066$$

oder die Länge des Originals des Preussischen Längenmaafses von 1816 mit derselben Toise gemessen, auf welche die Beobachtung der Pendellänge sich bezieht,

$$= 417^{\circ}.39033.$$

Bringt man den in beiden Lagen gemachten Messungen, die einer kleinen Abweichung der Bahn von der geraden Linie zuzuschreibende Verbesserung von  $\mp 0^{\circ}.00205$  an, und ordnet man sie nach der Zeitfolge, so erhält man folgende, aus den 13 einzelnen Messungen hervorgehenden Werthe von  $O$ :

|        | Wärme | $O$      | Unterschied |
|--------|-------|----------|-------------|
| Aug. 2 | 16,55 | 417,3895 | — 0,0008.3  |
|        | 16,49 | 3907     | + 0,0003.7  |
| 3      | 17,86 | 3889     | — 0,0014.3  |
|        | 18,07 | 3899     | — 0,0004.3  |
| 4      | 16,28 | 3922     | + 0,0018.7  |
|        | 17,37 | 3925     | + 0,0021.7  |
|        | 17,40 | 3893     | — 0,0010.3  |
|        | 17,59 | 3904     | + 0,0000.7  |
|        | 18,04 | 3898     | — 0,0005.3  |
|        | 19,52 | 3893     | — 0,0010.3  |
| 5      | 20,00 | 3906     | + 0,0002.7  |
|        | 18,47 | 3896     | — 0,0007.3  |
| 6      | 18,35 | 3916     | + 0,0012.7  |

Der mittlere Fehler jeder dieser Messungen ist  $= \pm 0^{\circ}.00120$  und der m. F. des daraus gezogenen Endresultats  $= \pm 0^{\circ}.00033$ . Er begreift die Unsicherheit nicht mit in sich, welche aus der Willkür in der Auflegungsart entsteht. Falls die Einwirkungen der Wärme auf das Eisen beider Maafse verschieden sein sollten, so würde dem Resultate noch eine kleine Änderung anzubringen sein, indem es die Länge des 17,85 C. warmen Preussischen Originalmaafses von 1816, auf der eben so warmen Toise gemessen, ist, während beide sich in der Wärme von 16,25 C. befunden haben sollten, um unmittelbar ihr wahres Verhältniß zu ergeben.

~~~~~

Dritter Abschnitt.

Verfertigung eines neuen Originals des Preussischen Längenmaassses.

§. 7.

Einrichtung des neuen Original-Maassses.

Die verfolgte Absicht, sowohl die Einheit des Preussischen Längenmaassses unzweideutig festzusetzen, als auch den Nutzen dieser Festsetzung, durch möglichst leichte Zugänglichkeit seines Originals, zu vermehren, und endlich, den davon zu nehmenden Copien die grösste, gegenwärtig erreichbare, Genauigkeit zu geben, verlangten die Verfertigung eines neuen Etalons derselben, welches ein *Endflächenmaass* von der grössten Unveränderlichkeit und Dauerhaftigkeit, welche man zu erreichen wufste, sein mußte. Die Gründe, woraus dieses hervorgeht, habe ich oben schon angeführt. Indem einer von ihnen ist, daß eine, auf die Oberfläche eines Stabes aufgetragene Entfernung nicht eher ihre völlige Unzweideutigkeit erhält, als bis die Art, wie der Stab auf eine Ebene, oder auf Punkte aufgelegt werden soll, fest bestimmt ist, diese Bestimmung aber bei dem vorhandenen Originale des Preussischen Längenmaassses fehlt, so folgt, daß man nicht sowohl die im J. 1835 gemessene, in den Tausendteln der Linie zweideutige Länge dieses Originals, als das Gesetz, nach dessen Forderungen es verfertigt worden ist, zur Richtschnur bei der Verfertigung des neuen Maassses nehmen mußte. Daß *dieses*, in der Folge, als wahres Original des Preussischen Längenmaassses angesehen werden muß, ist wenigstens so lange nothwendig, als keine feste Bestimmung über die Auflegungsart des früher vorhandenen (übrigens nie in Anwendung gekommenen) gegeben sein wird; es würde auch keine Schwierigkeit haben, diese so zu wählen, daß das Original von 1816 genau die Länge erhielte, welche das Gesetz ihm zu geben beabsichtigt. Allein *zwei* Originale eines Maassses sind offenbar *zu viel*; so wie ein neues nothwendig wird, verliert das alte seine Bedeutung. Jenes werde ich daher, in der

Folge, ohne weitere Bezeichnung, *Original* nennen, so wie ich dieses bisher *Original* von 1816 genannt habe.

Das neue Original des Preussischen Längenmaafses ist ein Stab von Huntsmanschem Gußstahl und hat die Länge von sehr nahe drei Preussischen Fußsen; seine Durchschnitte sind Quadrate von 9 Linien Seite. In seine Enden sind abgekürzte Kegel von *Sapphir* eingelassen, deren größere Endflächen sich in dem Inneren des Stabes befinden, während die kleineren über die Endflächen des Stahls ein wenig hervorragen, und durch ihre Entfernung, in der Axe des Stabes gemessen, sein Maafs angeben. Unter der Axe des Stabes verstehe ich die gerade Linie, welche die Durchschnittspunkte der Diagonalen seiner beiden Endflächen miteinander verbindet.

Die Einrichtung zur Befestigung der *Sapphire* wird durch Taf. II Fig. 9 und 10 in ihrer wahren Gröfse dargestellt. In jede Endfläche des Stabes ist ein cylindrisches Loch (*a*) eingebohrt, in welches ein Schraubengewinde eingeschnitten ist; etwa 5 Lin. entfernt von der Endfläche erweitert sich dieses Loch (*c*), um ein größeres Schraubengewinde aufzunehmen; noch näher an der Endfläche (*b*) erweitert es sich wieder und ist hier genau cylindrisch ausgearbeitet. In das erste Schraubengewinde paßt die Schraube von Stahl *d*, welche ihre Mutter so nahe ausfüllt, daß sie nur mit nicht unbedeutlicher Kraftaufserung gedreht werden kann, welches durch einen, auf ihren quadratischen Kopf (*e*) zu steckenden Schlüssel geschieht. Der Cylinder von Stahl *kk*, welcher mit einem hervorstehenden Rande (*g*) versehen ist und die cylindrische Vertiefung *b* genau ausfüllt, kann, mittelst seiner, in die Mutter *c* passenden Schraube, mit dem Stabe verbunden werden. In seiner Axe ist er kegelförmig, von Innen nach Außen ausgearbeitet; sein kegelförmiges Loch ist aber mit reinem Golde gefüllt und wieder kegelförmig durchbohrt, so daß nur der, sich im Durchschnitte *hh* zeigende Mantel dieses Metalls stehen geblieben ist. In das Gold paßt genau der Kegel von *Sapphir* (*i*), so daß, wenn er von Innen in sein Lager geschoben und gehörig eingedrückt wird, seine äußere Oberfläche sich in der Ebene der äußeren Oberfläche des Stahls befindet. Der Schraubenkopf *e* ist abgerundet und vergoldet, so daß seine convexe Fläche, bei dem Einschrauben des Cylinders *kk*, zuerst die Grundfläche des *Sapphir*kegels berührt, dann aber, bei der Fortsetzung des Einschraubens, den Stein in das Gold eindrückt, und seine äußere Fläche etwas über die Ebene hervortreibt, in

welcher sie sich anfänglich befand. Hierdurch erlangt man den Beweis des festen Anliegens des Sapphirs an seinen, im Inneren des Stabes befindlichen Flächen. Der hervorstehende Rand (g) des Cylinders wird nun auf der Drehbank abgeschnitten und die Oberfläche polirt, wodurch jede äußere Spur der Befestigungsart verschwindet. Auf diese Art ist der Sapphir gegen Unvorsichtigkeit und absichtliche Versuche ihn zu verrücken (offenbare Gewalt ausgenommen), geschützt; gegen die Erweiterung seines Lagers durch Rost schützt ihn das Gold.

Die hier gegebene Beschreibung bezieht sich auf das Ende des Stabes, welches *zuerst* in Ordnung gebracht wird; das andere fordert einige Änderungen der Einrichtung, denn der zweite Sapphir muß nicht allein befestigt, sondern auch in der beabsichtigten Entfernung von dem, schon in dem Stabe befindlichen, befestigt werden. Die zu diesem Zwecke zu treffenden Einrichtungen werden durch die Mittel bedingt, durch welche man die Länge des Etalons mißt. Der im 1^{ten} §. beschriebene Messungsapparat ergibt aber die Entfernung der Oberflächen der beiden Sapphire dadurch, daß man sie mit den kugelförmig geschliffenen Endflächen der auf der Bahn liegenden Stahlcylinder in Berührung bringt, während das Etalon in der Vertiefung der Messingplatte des Apparats liegt, deren abgeschliffene Kanten die Bahn bilden. Es ist also erforderlich, dem hervorstehenden Rande des Stahlstückes, in welchem sich der Sapphir, am zweiten Ende des Etalons, befindet, eine Form zu geben, welche diese Berührung nicht hindert, dennoch aber Metall genug behält, um durch einen starken Schraubenzieher gedreht werden zu können, welcher in einen, in den Rand gemachten Einschnitt gesetzt wurde. Die 9^{te} Figur zeigt diese Form im Durchschnitte; ihre Oberfläche ist kugelförmig, mit 9 Lin. Halbmesser ausgearbeitet, wodurch sie außer Berührung mit der kleineren Kugelfläche des Cylinders, von 8,5 Lin. Halbmesser, gesetzt wird. — Als die Berichtigung des Stabes gemacht werden sollte, setzte man den Sapphir ein, schraubte das Endstück fest und maafs nun, auf dem beschriebenen Apparate, die Entfernung der beiden Sapphirflächen. Fand sie sich größer oder kleiner, als sie sein sollte, so nahm man das Endstück wieder heraus und drehte die Schraube rechts oder links, worauf eine neue, nach der Zusammensetzung vorgenommene Messung den Erfolg der Verbesserung angab. Um den Versuchen dieser Art einige Regelmäßigkeit zu geben, versah Hr. *Baumann* den, zur Drehung

des Schraubenkopfes *e* dienenden Schlüssel mit einem Zeiger, welcher die Gröfse der jedesmaligen Drehung auf einer eingetheilten Scheibe (Taf. III Fig. 16) angab, und da man den Werth eines Schraubenganges kannte, auch zeigte, wieviel man drehen mußte, um eine Veränderung von beabsichtigter Gröfse hervorzubringen. Die Berichtigung der Länge des Etalons bis auf einige Tausentel einer Linie war sehr leicht; ihre weitere Fortsetzung wurde zeitraubend, da man, je näher man der beabsichtigten Länge schon gekommen war, desto sorgfältiger und öfter wiederholt messen mußte. Indessen gewährte Hrn. *Baumanns* unausgesetzte Hülfe bei diesen Versuchen ihnen den gewünschten Erfolg. — Hr. Oberbergrath *Schaffrinski* war, auf meine Bitte, von der hohen Königl. Verwaltung für Handel, Fabrication und Bauwesen, beauftragt worden, die Versuche zur Berichtigung des Etalons durch seine Gegenwart zu unterstützen. Wir überzeugten uns gemeinschaftlich von dem äusserst nahen Gelingen einer letzten Berichtigung, und veranlaßten darauf Hrn. *Baumann*, den hervorstehenden Rand auch des zweiten Endes des Etalons wegzuschneiden. Beide Enden wurden nun vollkommen gleich, und das Etalon war in dem Zustande, in welchem es bleiben sollte.

Ich darf nicht unerwähnt lassen, dafs die Kegel von Sapphir von Hrn. Oberbergrath *Schaffrinski* geschliffen worden sind, welcher die Kunst und die Einrichtung besitzt, so hartes Material zu bearbeiten. Alles übrige an dem Etalon ist, so wie alle mechanischen Einrichtungen, welche das ganze Geschäft erforderte, von Hrn. *Baumann* gefertigt worden.

§. 8.

Untersuchungen über die Beschaffenheit des Originals des Preussischen Längenmaaßes.

Die Stärke eines Stabes von *Stahl*, von quadratischem, 9 Linien zur Seite habenden Durchschnitte, ist so groß, dafs die Anwendung einer beträchtlichen Kraft erforderlich ist, um ihm eine, über die Grenzen seiner Elasticität hinausgehende, also nicht spurlos wieder verschwindende, Krümmung zu geben. Ich halte sie für mehr als hinreichend, allen Zufällen zu widerstehen, welche der Stab bei seinen Anwendungen erfahren mögte. Die Einwirkung der Schwere auf die Entfernung seiner Endflächen ist unbedeutend; denn die in der Beilage gegebenen Formeln zeigen, dafs selbst

seine Unterstützung an den Enden, ihn, unter Voraussetzung der dem Eisen zugehörigen specifischen Schwere und Spannkraft, nur um 0'0000105 verkürzen kann. Man mag also den Stab auslegen wie man will, so behalten seine Endflächen innerhalb der Grenzen, bis auf welche man die Genauigkeit seiner Messung zu treiben hoffen kann, eine gleiche Entfernung.

Die Messung der Länge des Etalons würde am einfachsten sein, wenn die Oberflächen der Saphire auf seine Längenaxe senkrecht stehende Ebenen wären. Sollen sie nicht als solche angenommen werden, so ist es nöthig, ihre Entfernung genau in der Axe des Stabes zu messen. Wenn die Messung durch die Berührung der Endflächen, durch feine, als Punkte anzusehende Spitzen erlangt wird, so mißt man die wahre Länge *unmittelbar*, indem man Mittel anwendet, die Berührungspunkte in die Axe des Stabes zu verlegen; man erhält aber auch die wahre Länge, indem man das Mittel aus zwei Entfernungen dafür annimmt, an Punkten gemessen, welche in einander entgegengesetzten Richtungen von der Axe und in gleichen Entfernungen von ihr liegen. Hierbei werden zwar die Oberflächen als *eben* vorausgesetzt, allein dieses darf immer geschehen, wenn die Entfernung der beiden Punkte von der Axe nur nicht so groß ist, daß sie sich von einer, die Oberfläche, in der Axe, berührenden Ebene merklich entfernen. Das, was diese zweite Messungsart fordert, wird einfach erlangt, indem man dem, beziehungsweise auf die Mikrometer, festen Lager des Stabes die Einrichtung giebt, daß es nicht allein die Höhe desselben, sondern auch seine Lage in der horizontalen Ebene bestimmt, und indem man ihn, zwischen beiden Messungen, in diesem Lager umwendet. Die Kenntniß der Neigung des als *eben* vorausgesetzten Theils der Endflächen gegen die Axe wird dann unnöthig, und jedes zusammengehörige Paar der Messungen giebt die Länge des Stabes in der Axe. Sie wird aber *nöthig*, wenn die Berührung nicht durch Spitzen, sondern durch Kugelflächen geschieht; denn diese berühren die Endflächen nicht durch das Ende ihres mit der Axe des Stabes zusammenfallenden Halbmessers, sondern, wenn dieses noch davon entfernt ist, schon an einem anderen Punkte. Die unmittelbare Messung eines Stabes, dessen Endflächen nicht senkrecht auf seiner Axe sind, ergiebt also, falls sie durch Berührung derselben durch Kugelflächen erlangt wird, seine Länge immer *zu groß* und muß also, durch Rechnung, auf ihr *wahres* Resultat zurückgeführt werden. Indem die Berührungspunkte sich, mit zunehmender Größe des

Halbmessers der berührenden Kugelfläche, von der Axe weiter entfernen, kann auch die allgemeine Rechtmäßigkeit der Voraussetzung bezweifelt werden, daß sie in einen, um die Axe beschriebenen Raum fallen, der sich, wegen seiner Kleinheit, nicht merklich von einer kleinen ebenen Fläche unterscheidet.

Um hier nichts zu wünschen übrig zu lassen, ist offenbar erforderlich, daß man eine eigene Untersuchung über die Beschaffenheit der Endflächen eines Stabes vornehme, und, nachdem man diese durch Beobachtung bestimmt hat, die Theorie ihres Einflusses auf die Messungen verfolge. Man kann dieses vermeiden, wenn man die Berührungen nicht durch Kugelflächen, sondern durch feine Spitzen bewirkt; auch ist, in beiden Fällen, nur die Bestimmung der *Neigung* der Endflächen nothwendig, wenn sie nicht merklich uneben sind. Ich gab aber der Anwendung von Kugelflächen den Vorzug, weil sehr feine Spitzen der Cylinder des Messungsapparats nicht nur selbst leicht beschädigt werden könnten, sondern auch weniger harte Endflächen als die Sapphire verletzen würden. Ich hätte also eine nähere Untersuchung der Endflächen nur auf Kosten der Sicherheit der Resultate meiner Arbeiten unterlassen können.

Es scheint mir nothwendig, die Beschaffenheit dieses neuen Etalons in dem gegenwärtigen, seiner Verfertigung gewidmeten Abschnitte vollständig abzuhandeln; allein ich werde dadurch gezwungen, eines Theils des Baumannschen Apparates, den ich erst im 6^{ten} Abschnitte beschreiben kann, hier schon zu erwähnen, indem ich ihn, bei der Untersuchung der Endflächen der Sapphire, benutzt habe. Dieser besteht aus zwei Mikrometern, von den im 1^{ten} §. beschriebenen nur dadurch im Wesentlichen verschieden, daß der Cylinder, dessen eines Ende auf die zu berührende Fläche, das andere auf die Wasserwage wirkt, nicht auf einer von dem Mikrometer getrennten Bahn, sondern auf einer, auf dem Schlitten selbst befindlichen, liegt, die Drehung der Mikrometerschraube also den, die Fläche berührenden, Cylinder in dieser Bahn verschiebt und dadurch seine Wirkung auf die Wasserwage eintreten läßt. Diese höchst feinen und vortrefflichen Mikrometer habe ich von dem Apparate, wozu sie gehören, abgenommen und sie so angewandt, daß dadurch die Entfernungen verschiedener Punkte der Endflächen, von einer auf die Axe des Stabes senkrechten Ebene, bekannt werden. Diese Punkte liegen in zwei, sich in der Axe des Stabes senkrecht

durchschneidenden, den Seitenflächen des Stabes parallelen Ebenen, und zwar in Entfernungen von $\pm 0^t_{0981}$, $\pm 0^t_{1962}$, $\pm 0^t_{2943}$ von der Axe. Um Punkte der Endflächen bestimmt angeben zu können, ist das eine Ende (I) des Stabes, an seinen vier Seiten, durch ., .., ..., bezeichnet worden; die Entfernung eines unbestimmten Punktes der Oberfläche von der Linie .. — wird durch x , seine Entfernung von der Linie . — ... durch y angedeutet und zwar werden sie, nach der Seite der größeren Zahlen hin, positiv gezählt. Was durch Messungen erlangt werden mußte, waren die Entfernungen z , durch x und y bestimmter Punkte der Oberfläche, von einer auf die Axe des Stabes senkrechten Ebene.

Um diese Entfernungen zu messen, bin ich folgendermaassen verfahren. Ich habe den Stab auf ein festes Lager gelegt, auf welchem er, ohne Veränderung der Lage seiner Axe, umgewandt werden konnte; dann habe ich beide Mikrometer vor dem Stabe aufeinandergelegt, das untere in senkrechter Richtung auf seine Axe, das obere in paralleler mit derselben, so daß ich, durch die Schraubenbewegung des ersteren, das letztere in gerader Linie vor der Endfläche des Stabes vorüberbewegen, also, durch seine Schraube, die Werthe von z an verschiedenen Punkten der Oberfläche messen konnte. Die Voraussetzung, daß die Bewegung dieses Mikrometers der Axe des Stabes parallel vor sich gehe, wurde zwar durch das Auflegen der Mikrometer selbst, in gehöriger Lage, näherungsweise erfüllt; sie wurde aber, durch Wiederholung der Beobachtungen nach der Umlegung des Stabes in seinem festen Lager, ganz aus dem Resultate geschafft. Daß das obere Mikrometer, bei seiner Bewegung durch die Schraube des unteren, eine durch die Axe des Stabes gehende Linie, und nicht etwa eine ihr parallele beschrieb, erlangte ich durch eine Vorrichtung zum Centriren des Stabes, welche ich im 6^{ten} Abschnitte beschreiben werde. Da es weit einfacher und sicherer war, die Berührungen der Saphire nicht durch die kugelförmige Endfläche des Mikrometer-Cylinders, sondern durch eine feine Spitze zu bewirken, so ersuchte ich Hrn. *Baumann* um die Verfertigung einer, mit einer Spitze versehenen Hülse, welche, genau passend, auf das vordere Ende des Cylinders geschoben werden konnte.

Die Beobachtungen selbst habe ich viermal wiederholt, nämlich zweimal in beiden Lagen des Stabes auf seinem Lager. Für die Endfläche, an welcher die Punkte verzeichnet worden sind (I), habe ich die Werthe von z ,

von der auf die Axe des Stabes, in ihrem Durchschnittspunkte mit der Endfläche senkrecht gelegten Ebene an gezählt, gefunden:

a. in der Linie . — . . . , oder für $y = 0$

x	1 ^{te} Reihe	2 ^{te} Reihe	Mittel	Paris. Lin.
— 0 ^t ,2943	— 0 ⁿ ,0308	— 0 ⁿ ,0311	— 0 ⁿ ,0310	— 0 ^t ,00379
— 0,1962	— 0,0203	— 0,0201	— 0,0202	— 0,00248
— 0,0981	— 0,0100	— 0,0101	— 0,0101	— 0,00124
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,00000
+ 0,0981	+ 0,0092	+ 0,0098	+ 0,0095	+ 0,00117
+ 0,1962	+ 0,0189	+ 0,0197	+ 0,0193	+ 0,00237
+ 0,2943	+ 0,0280	+ 0,0294	+ 0,0287	+ 0,00352

b. in der Linie . . — , oder für $x = 0$

y	1 ^{te} Reihe	2 ^{te} Reihe	Mittel	Paris. Lin.
— 0 ^t ,2943	+ 0 ⁿ ,0056	+ 0 ⁿ ,0051	+ 0 ⁿ ,0054	+ 0 ^t ,00066
— 0,1962	+ 0,0040	+ 0,0046	+ 0,0043	+ 0,00053
— 0,0981	+ 0,0012	+ 0,0025	+ 0,0018	+ 0,00023
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,00000
+ 0,0981	— 0,0022	— 0,0009	— 0,0016	— 0,00019
+ 0,1962	— 0,0049	— 0,0035	— 0,0042	— 0,00052
+ 0,2943	— 0,0065	— 0,0053	— 0,0059	— 0,00073

Für die andere Endfläche (II) habe ich diese Werthe gefunden:

a. in der Linie . — . . . , oder für $y = 0$

x	1 ^{te} Reihe	2 ^{te} Reihe	Mittel	Paris. Lin.
— 0 ^t ,2943	+ 0 ⁿ ,0110	+ 0 ⁿ ,0126	+ 0 ⁿ ,0118	+ 0 ^t ,00145
— 0,1962	+ 0,0072	+ 0,0092	+ 0,0082	+ 0,00101
— 0,0981	+ 0,0037	+ 0,0047	+ 0,0042	+ 0,00051
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,00000
+ 0,0981	— 0,0047	— 0,0025	— 0,0036	— 0,00045
+ 0,1962	— 0,0085	— 0,0076	— 0,0080	— 0,00099
+ 0,2943	— 0,0129	— 0,0117	— 0,0123	— 0,00150

b. in der Linie .. —, oder für $x = 0$

y	1 ^{te} Reihe	2 ^{te} Reihe	Mittel	Paris. Lin.
— 0,2913	+ 0,0015	+ 0,0069	+ 0,0037	+ 0,00070
— 0,1962	+ 0,0035	+ 0,0050	+ 0,0043	+ 0,00053
— 0,0981	+ 0,0023	+ 0,0031	+ 0,0027	+ 0,00033
0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,00000
+ 0,0981	— 0,0039	— 0,0030	— 0,0034	— 0,00042
+ 0,1962	— 0,0078	— 0,0075	— 0,0077	— 0,00094
+ 0,2913	— 0,0134	— 0,0135	— 0,0134	— 0,00164

In diesen Messungen zeigen sich deutliche, wenn auch kleine Spuren der Krümmung der Oberflächen der Sapphire; wenn man die kleineren derselben auch nicht beachten will, so kann man doch nicht zweifeln, daß die Linie .. — der Endfläche II nicht gerade ist, denn man kann die Zahlen der letzten Columnne des diese Linie betreffenden Verzeichnisses, mit dieser Annahme, nicht näher als bis auf 0,0004 vereinigen, welche Gröfse die Unsicherheit der Angaben selbst weit überschreitet. Wenn man von den Sapphirflächen Licht reflectiren läßt, so wird gleichfalls eine Krümmung derselben sichtbar, welche sich der cylindrischen nähert und vermuthlich, in dieser Art, aus der Operation des Schleifens entstanden ist. Aus den Messungen geht hervor, daß der ganze Raum, über welchen sie sich erstrecken, nämlich der Raum eines mit dem Halbmesser 0,2943 um die Axe beschriebenen Kreises, nicht mehr als *eben* angenommen werden darf, wenn in der gemessenen Länge des Etalons nicht Fehler von 0,0004 möglich werden sollen.

Um die Figur der Endflächen und ihre Lage gegen die Axe des Stabes näher kennen zu lernen, habe ich die Messungen mit der Annahme:

$$z = ax + by - (cx - dy)^2$$

verglichen, welches die Annahme einer cylindrischen Figur der Endflächen ist. Die wahrscheinlichsten, aus den Messungen folgenden Werthe der Coefficienten dieser Formel sind:

für die Endfläche	I	II
a	+ 0,01239	— 0,00503
b	— 0,00244	— 0,00390
c	± 0,03918	± 0,01282
d	± 0,01708	± 0,07350

Diese Werthe stellen sämtliche Messungen bis auf Kleinigkeiten dar, bis auf welche sie nicht verbürgt werden können; nämlich bis auf

x und y	I		II	
$- 0,2943$	$+ 0,00001$	$+ 0,00003$	$+ 0,00001$	$- 0,00002$
$- 0,1962$	$- 0,00001$	$- 0,00006$	$- 0,00003$	$+ 0,00008$
$- 0,0981$	$+ 0,00001$	$+ 0,00001$	$- 0,00002$	$- 0,00001$
$+ 0,0981$	$+ 0,00004$	$- 0,00005$	$+ 0,00004$	$- 0,00001$
$+ 0,1962$	$0,00000$	$+ 0,00003$	$0,00000$	$+ 0,00002$
$+ 0,2943$	$- 0,00001$	$- 0,00001$	$0,00000$	$+ 0,00002$

Nachdem hierdurch die Oberflächen der Sapphire, unter der Annahme der Form des Ausdruckes von z , bestimmt worden sind, muß die Entfernung μ des in der Axe des Mikrometer-Cylinders liegenden Punktes seiner kugelförmigen Endfläche von der Ebene der z aufgesucht werden: sie ist die GröÙe, um welche das Mikrometer noch vorgeschoben werden müßte, wenn sein Cylinder die Ebene der z berühren, oder die Messung die wahre Länge des Stabes ergeben sollte. Die Axe dieses Cylinders ist der Axe des Stabes parallel, aber sie soll nicht mit ihr zusammenfallend angenommen werden, sondern durch Punkte gehen, deren auf die Axen der x und y bezogene Coordinaten ich durch α und β bezeichnen werde. Bezeichnet man ferner die auf die Axe der z bezogene Coordinate des Mittelpunktes der kugelförmigen Endfläche des Mikrometer-Cylinders durch γ , ihren Halbmesser durch r , so hat man, durch die Bedingung, daß ein Punkt dieser Endfläche einen Punkt der Endfläche des Stabes *berühre*, die Gleichungen

$$rr = (x-\alpha)^2 + (y-\beta)^2 + (z-\gamma)^2$$

$$0 = x-\alpha + (z-\gamma) \frac{dz}{dx} = x-\alpha + (z-\gamma) \{a-2c(cx-dy)\}$$

$$0 = y-\beta + (z-\gamma) \frac{dz}{dy} = y-\beta + (z-\gamma) \{b+2d(cx-dy)\}.$$

Da $\gamma = r + \mu$ ist und in den beiden letzten Gleichungen $-r$ für $z - \gamma$ gesetzt, auch das Quadrat von μ vernachlässigt werden kann, so kann man diese Gleichungen in:

G

$$\begin{aligned} 2r(z-\mu) &= (x-a)^2 + (y-\beta)^2 \\ 0 &= x-a-r\{a-2c(cx-dy)\} \\ 0 &= y-\beta-r\{b+2d(cx-dy)\} \end{aligned}$$

verwandeln, und durch Elimination von x und y ,

$$\mu = \frac{1}{2} r \{aa+bb\} + a\alpha + b\beta + \frac{\{c\alpha-d\beta+r(ca-db)^2\}}{1+2r(cc+dd)}$$

daraus ableiten. Da aber die Umwendung des Etalons auf seinem festen Lager bei jeder vollständigen Messung nothwendig ist, und sich, durch dieselbe, α und β in $-\alpha$ und $-\beta$ verwandeln, so ist immer das Mittel aus dem vorigen Ausdrücke und dem folgenden:

$$\frac{1}{2} r \{aa+bb\} - a\alpha - b\beta + \frac{\{c\alpha-d\beta-r(ca-db)^2\}}{1+2r(cc+dd)}$$

oder

$$\mu = \frac{1}{4} r \{aa+bb\} + \frac{rr(ca-db)^2}{1+2r(cc+dd)} + \frac{(c\alpha-d\beta)^2}{1+2r(cc+dd)}$$

zur Verbesserung vollständiger Messungen anzuwenden. Setzt man, um die Rechnung zu erleichtern,

$$\begin{aligned} a &= f \cos F & c &= g \cos G & \alpha &= h \cos H \\ b &= f \sin F & d &= g \sin G & \beta &= h \sin H \end{aligned}$$

so wird

$$\mu = \frac{1}{4} r \cdot f^2 + \frac{\{rfg \cos(F+G)^2\}}{1+2rfg} + \frac{\{gh \cos(G+H)^2\}}{1+2rgh}.$$

In dem Werthe von G ist noch die Zweideutigkeit, welche aus der Willkür in der Annahme des Zeichens von $\frac{d}{c}$ entsteht; sie ist die nothwendige Folge davon, daß die Werthe von z nur in zwei, sich senkrecht durchschneidenden Ebenen gemessen worden sind; die Axe eines Cylinders kann sich nämlich nach der einen oder der anderen Seite einer Ebene gleichviel neigen, ohne daß dadurch sein Schnitt durch die Ebene geändert würde. Um sie zu beseitigen, muß man den Quadranten, in welchen G fällt, anderweitig bestimmen, entweder durch Messung von Werthen von z in einer dritten Ebene, oder nach dem bloßen Augenscheine, falls dieser hinreicht

zu zeigen, nach welcher Richtung die *geraden* Schnitte der Endfläche stattfinden. In dem Falle des Originalmaafses läßt die Betrachtung der von den Saphiren reflectirten Bilder einer geraden Linie keinen Zweifel darüber, daß diese Schnitte, auf der Endfläche I, mehr gegen die Linie $\cdot - \dots$, als gegen die Linie $\cdot \cdot - \dots$ geneigt sind und, wenn man ihre Richtungen von (\cdot) zählt, vom 1^{ten} Quadranten zum 3^{ten} gehen; auf der Endfläche II sind sie gegen die Linie $\cdot - \dots$ wenig geneigt und gehen vom 2^{ten} zum 4^{ten} Quadranten. Da, für Punkte in diesen Schnitten, $cx - dy = 0$, oder $\frac{x}{c} = \frac{y}{d}$ ist, so geht hieraus hervor, daß für die Endfläche I, c und d gleiches, für die Endfläche II verschiedenes Zeichen haben; das Zeichen des einen von beiden bleibt aber nothwendig willkürlich und ist auch gleichgültig.

Durch die oben schon angegebenen Werthe von a, b, c, d findet man, dieser Bemerkung zufolge:

Endfläche	I		II	
f und F	0,01263	348° 53'	0,00636	217° 47'
g und G	0,04302	23 24	0,07461	99 54

und ferner den Ausdruck von μ , so wie ihn vollständige Messungen erfordern, für die Endfläche I:

$$\mu = r \cdot 0,0000798 + \frac{rr \cdot 0,000000252}{1 + r \cdot 0,003701} + \frac{0,00155 \{h \cos(23^\circ 24' + H)\}^2}{1 + r \cdot 0,003701}$$

und für die Endfläche II:

$$\mu = r \cdot 0,0000203 + \frac{rr \cdot 0,000000102}{1 + r \cdot 0,011134} + \frac{0,00557 \{h \cos(99^\circ 54' + H)\}^2}{1 + r \cdot 0,011134}$$

Die Maafseinheit, worauf diese Formeln sich beziehen, ist die Pariser Linie. Das erste Glied beider Formeln ist das, welches allein vorhanden sein würde, wenn die Endfläche mit der sie in der Axe berührenden Ebene zusammenfiel; das zweite ist der Einfluß der Krümmung derselben; das dritte entsteht aus dieser und der Entfernung der Mikrometerlinie von der Axe des Stabes und zeigt den Einfluß, welchen eine mangelhafte Centrirung auf die Messungen ausübt. Da es sehr leicht ist, hierin einen Fehler von einigen Hunderteln einer Linie zu vermeiden, indem man, falls der Messungsapparat nicht, durch seine Einrichtung selbst, ihn ausschließt, was bei dem im

1^{tes} §. beschriebenen der Fall ist, die vorher schon erwähnte, später zu beschreibende Vorrichtung anwendet, so wird das letzte Glied so klein, daß es nicht wirklich in Betracht kommt.

Die Kenntniß der Halbmesser der die Endflächen des Etalons berührenden Kugelflächen, welche die Berechnung von μ voraussetzt, kann durch eine passende Abänderung des zur Prüfung der ersteren angewandten Verfahrens, leicht und mit großer Sicherheit erlangt werden. Ich habe, durch seine einmalige Anwendung, den Werth von r für die vier Cylinder des im 1^{ten} §. beschriebenen Apparats gefunden:

Cylinder des Mikrometers I	$r = 8,455$
— — — II	8,467
Anschiebe-Cylinder A	8,451
— — — B	8,461.

Setzt man demzufolge $r = 8,46$, so erhält man den, bei den Messungen des neuen Originals des Preussischen Längenmaaßes, auf dem §. 1. beschriebenen Apparate, anzuwendenden Werth von μ :

$$\begin{aligned} \text{an der Endfläche I} &= + 0,000675 + 0,000020 = 0,000695 \\ \text{— — — II} &= + 0,000172 + 0,000007 = 0,000179. \end{aligned}$$

Man muß also die unmittelbaren Messungen auf diesem Apparate um die Summe beider Zahlen $= 0,000874$ verkleinern, damit sie die wahre Länge ergeben.

Man vermeidet, wie ich schon bemerkt habe, die in dem gegenwärtigen Paragraphen ausgeführte Untersuchung, wenn man die Endflächen durch feine Spitzen berührt. Sie betrifft also nicht sowohl das Original des Längenmaaßes selbst, obgleich dieses Data dazu giebt, als den Apparat, womit man es mißt. Da aus ihr hervorgegangen ist, daß die Anwendung von Kugelflächen zur Berührung keine Unsicherheit, sondern nur eine kleine Rechnung zur Folge hat, so ist kein erheblicher Grund gegen diese Anwendung vorhanden. Ich bemerke übrigens, daß die sich aus dieser Untersuchung ergebende merkliche Abweichung der Sapphirflächen, von der auf die Axe senkrechten Ebene, vermuthlich aus zwei Ursachen entstanden ist, nämlich sowohl aus der Schwierigkeit, so harte Körper, welche durch die,

für weniger harte anwendbaren, mechanischen Hilfsmittel nicht bearbeitet werden können, genau senkrecht auf eine gegebene Axe abzuschneiden, als auch aus der, durch ihr nothwendiges, festes Anschrauben verursachten Zusammendrückung ihrer, aus Gold gemachten, Betten.

Der zur vollständigen Kenntniß des Originals des Preussischen Längenmaaßes noch nöthigen Untersuchung der Veränderungen, welche es durch die Wärme erleidet, werde ich den folgenden Abschnitt widmen.



Vierter Abschnitt.

Bestimmung der Änderungen, welche das Original des Preussischen Längenmaasses durch die Wärme erleidet.

§. 9.

Beschreibung des Apparats.

Die Einrichtungen, wodurch man die Änderungen der Dimensionen fester Körper durch die Wärme zu bestimmen gesucht hat, treffen immer auf die beträchtliche Schwierigkeit, den Messungsapparat gänzlich außer Einfluß derselben Wärmeverschiedenheiten zu setzen, deren Hervorbringung die Versuche selbst fordern. Ich bin darauf ausgegangen, die Punkte des Apparats, welche bei den Messungen der Veränderungen des Originals des Preussischen Längenmaasses eine gleiche Entfernung behalten sollten, dadurch unveränderlich zu erhalten, daß ich sie auf einer Röhre von Messing, in etwa 9 Zoll Entfernung von derselben, befestigte, welche von Innen mit Schnee oder Eis gefüllt und von Außen damit umgeben wurde. Allein der dieser Absicht entsprechende, von Hrn. *Baumann* ausgeführte, Apparat führte nicht eher zu der verlangten Sicherheit der Resultate, als bis er eine Änderung erfahren hatte, welche darin bestand, daß er ohne Schnee oder Eis angewandt, dagegen aber in einem großen, mit Wasser gefüllten Troge befestigt wurde, welches die Röhre innen und außen und auch noch einen beträchtlichen Theil der Länge der Säulen, welche den Messungsapparat mit ihr verbinden, umgab. Hierdurch wurde es nöthig, die Voraussetzung der immer gleichen Länge der Röhre zu verlassen, und auch von ihrer Veränderung durch die kleinen Wärmeänderungen, welche das sie umgebende Wasser während der Dauer der Versuche erfuhr, Rechnung zu tragen. Der Grund der Nothwendigkeit dieser Abweichung von der anfänglichen Absicht scheint mir aber in dem Aufbauen der erkältenden Substanz zu liegen,

welches zur Folge hat, daß Theile des Apparats, welche an dem Anfange dieses Versuches damit in Berührung sind, sich bei seinem Fortgange davon trennen und nun der Strömung der Wärme, von dem mit einer beträchtlichen Menge warmen Wassers gefüllten Troge, worin das Etalon sich befindet, an den ihn tragenden Säulen, so wie auch an denen, auf welchen der Messungsapparat befindlich ist, hinunter, nicht mehr vollständig widerstehen, so daß eine Erwärmung der Röhre und eine Verlängerung derselben erfolgt. Diese zeigten die anfänglichen Versuche, und meine Bemühungen, sie durch häufiges Nachfüllen der erkältenden Substanz wegzuschaffen, waren fruchtlos. Durch die Anwendung von Wasser, statt dieser, gewinnt man aber die Überzeugung von der vollkommenen Berührung aller Theile durch dasselbe; auch wird dadurch sicher vermieden, daß der Apparat selbst, seine Beschaffenheit durch Spannungen ändere, welche das auf und an seinen Theilen liegende Eis, und zwar in veränderlicher Art, ausüben kann. Dieses glaubte ich der Beschreibung des Apparats vorangehen lassen zu müssen.

Auf Taf. IV Fig. 20 und 21 findet man eine perspectivische Abbildung und einen Durchschnitt desselben. Auf einem starken Brette sind die beiden Stützen *aa*, sowohl der die Vorrichtungen zur Messung tragenden Röhre *bb*, als des Etalons *cc* selbst, befestigt; es sind Säulen von Messing, welche, wie die Zeichnungen deutlich machen, da wo die Röhre hindurchgeht, cylindrische Öffnungen von größerem Durchmesser, als der der Röhre ist, besitzen. Über diesen Öffnungen setzen sich die Säulen fort und tragen an ihren oberen Enden Rollen, auf welchen das Etalon liegt. Die Säulen sind innen hohl und ihre Wand hat die Dicke einer halben Linie; die bis zu derselben Dicke ausgezogene Röhre ist da, wo sie durch die Säulen geht, von starken Ringen von Glockenmetall umgeben, und in einen von diesen sind, in der Richtung des horizontalen Durchmessers, zwei conische Löcher eingearbeitet, in welche die Spitzen zweier Schrauben eingreifen, deren eine man Fig. 20 sieht; um diese Spitzen kann die Röhre sich bewegen, in der Öffnung der anderen Säule wird sie durch eine Schraube unterstützt. Den Enden der Röhre näher als diese Säulen, ist sie wieder von cylindrischen Ringen von Glockenmetall *dd* umgeben, welche, in lothrechter Richtung, kegelförmig durchbohrt sind, und in diesen Zapfenlöchern die Füße zweier anderen Säulen *ee* aufnehmen, auf deren oberen Enden die zur Messung

dienenden Vorrichtungen befindlich sind. Diese sitzen auf conischen Zapfen von Stahl, welche in Hülsen passen, die, der Axe der Säulen folgend, von ihrem Ende herabgehen.

Die Vorrichtungen zum Messen der Veränderung des Stabes durch die Wärme sind Taf. V Fig. 22 und 23 abgebildet. Auf der einen Säule befindet sich die, sich genau in ihrer Axe in eine Kugelfläche*endigende Schraube Fig. 22, gegen welche der Stab durch eine Feder, wie Fig. 20 und 21 zeigen, gedrückt wird. Auf der anderen ist das, mit einem Fühlhebel versehene Mikrometer Fig. 23. Der Fühlhebel berührt die Endfläche des Stabes durch eine Kugelfläche. Beide Vorrichtungen sind ganz von Stahl gemacht. Von dem Ende des Stabes, an welchem er gegen den festen Punkt anliegt, geht ein ihn in der Richtung des anderen Endes ziehender und durch ein Gewicht gespannter Faden, welches so schwer ist, daß es die Reibung der Lagerrollen des Stabes genau aufhebt und also der Spannung entgegenwirkt, welche diese Reibung in dem Apparate hervorbringen würde. Bei der Anwendung habe ich den Stab immer auf den festen Punkt zugedrückt und ihn dann der Wirkung des eben erwähnten Gewichtes überlassen.

Die Verschiedenheit der Wärme, welche der Stab, während der Versuche erfahren soll, wird durch Wasser hervorgebracht, welches sich in einem Fig. 20 angedeuteten, auf den Säulen *aa*, und zwar auf einem Ansätze derselben, ruhenden Troge befindet. Diese Säulen, so wie auch die den Messungsapparat tragenden äußeren, gehen durch den Boden des Troges hindurch, ohne ihn zu berühren; damit das Wasser nicht durch die Zwischenräume abfließe, sind Beutel von Blasen, deren oberer Rand am Boden des Troges, der untere an den Säulen befestigt ist, angebracht. Die Wärme des Wassers wird durch das mehr oder weniger starke Eintröpfeln kochenden Wassers und durch stetiges Umrühren möglichst beständig erhalten; es wird Sorge getragen, ihr den Stab, vor der Messung ihrer Wirkung, hinreichend lange auszusetzen. Die jedesmalige Wärme des Wassers ist durch zwei Thermometer gemessen worden.

Das Wasser in dem unteren Troge, in welchem der Apparat steht, und der Fig. 20 und 21 gleichfalls angedeutet ist, wird durch eine eigene, sich um eine Axe drehende Vorrichtung, während der Dauer der Versuche, in unausgesetzter Bewegung erhalten; zur Beobachtung seiner Wärme dienen

zwei, an diese Vorrichtung befestigte, und sich dadurch nach und nach von dem Boden des Troges bis zu der Oberfläche des Wassers bewegende Thermometer. Um die den Säulen folgende Einströmung der Wärme von dem oberen Troge in den unteren zu vermindern, sind alle vier Säulen von Trichtern von Blech umgeben, welche man auf den Zeichnungen der Taf. IV bemerkt, und welche, während der Versuche, immer mit Schnee oder kleinen Eisstücken gefüllt erhalten wurden.

Um das Resultat der Versuche von der Voraussetzung zu befreien, daß das Metall der Säulen *ee* sich allenthalben gleich ausdehne, und nicht etwa aus ihrer Erwärmung eine Veränderung der Entfernung der oberen Enden ihrer Axen hervorgehe, sind diese Säulen durch Zapfen mit der Röhre verbunden, so daß sie um ihre Axen gedreht werden können. Nachdem eine Anzahl von Versuchen gemacht war, erhielten die Säulen eine halbe Umdrehung, nach welcher eben so viele Versuche zu den vorigen hinzugefügt wurden.

§. 10.

Prüfungen und Berichtigungen des Apparats.

Wenn die Entfernung der Axen der beiden Säulen *ee* genau so groß ist wie die Länge des Etalons in der Wärme des schmelzenden Eises, und wenn ferner die die Säulen tragende Röhre, während die Wärme des Etalons geändert wird, ihre Länge nicht ändert, so sind die Veränderungen des Mikrometers, welche man während eines Versuches beobachtet, unmittelbar die Veränderungen der Länge des Etalons, auf seine Länge in der Wärme des schmelzenden Eises bezogen. Ich werde die Entfernung der Säulen, wie sie sich bei den Versuchen zeigte, zuerst angeben.

Sie ist von der Wärme des Wassers im unteren Troge abhängig, also veränderlich. Bei meinen Versuchen gab das Mikrometer, wenn das Etalon die Wärme des schmelzenden Eises besaß, im Mittel $27^{\circ}66$ an; wenn es aber so gestellt wurde, daß der Berührungspunkt des Fühlhebels sich in der Axe der Säule befand, so gab es $20^{\circ}3$ an; oder die Entfernung der Säulen ist $7^{\circ}36 = 0^{\circ}89$ kleiner als die Länge des Etalons, welche, in der Wärme von $0^{\circ} = 417^{\circ}32$ ist. Da auch das Mikrometer von Stahl ist, wie das Etalon selbst, so kann der Unterschied seiner Angabe von dieser Länge,

H

= $416\frac{1}{3}$, als die Länge betrachtet werden, deren Veränderung durch die Wärme der Apparat bestimmt. Diese mißt er aber nur dann richtig, wenn das Mikrometer seine, der Axe der Säule entsprechende Angabe, in verschiedener Wärme, ohne Änderung, beibehält. Hr. *Baumann* hat es *ganz* von Stahl verfertigt, damit es, an sich selbst, in verschiedenen Wärmen unveränderlich sein möge; allein diese Maafsregel des denkenden Künstlers durfte die Untersuchung eines Theils des Apparats, der unmittelbaren Einflufs auf die Resultate hat, nicht verhindern, da eine Verschiedenheit der Ausdehnung des Stahls des Körpers des Mikrometers und des Stahls seiner Schraube, wenn auch eine geringe, doch eine merkliche Wirkung äufsern konnte. Diese Untersuchung wurde durch eine, mit einem Ansätze, gegen welchen der Fühlhebel wirken konnte, versehene Klemme (Fig. 24), welche an dem Körper des Mikrometers befestigt wurde, möglich gemacht. Sie drückt, mit einer Schneide, auf die Stahlplatte des Mikrometers, über welcher sein Schlitten sich bewegt, und wird an der Stelle, welche man ihr gegeben hat, durch Druckschrauben festgehalten. Wenn sie aufgesetzt ist, läßt man den Fühlhebel gegen ihren festen, senkrecht über der Schneide befindlichen Ansatz wirken, und beobachtet die dann stattfindende Angabe der Mikrometerschraube, welche, wenn das Mikrometer keinen Einflufs der Wärmeänderungen erfährt, in jeder Wärme unverändert bleiben mufs; wenn es aber nicht frei davon ist, die Abhängigkeit und ihre Gröfse anzeigt. Ich habe diese Angabe, während das Mikrometer sich in Wasser von sehr verschiedener Wärme befand, beobachtet, und dadurch wirklich einen *kleinen* Einflufs entdeckt, welcher zur Folge hat, dafs man die mit dem Apparate gemessene Ausdehnung eines Stabes, für jeden Grad des hunderttheiligen Thermometers, um 0,0001715 einer Drehung der Schraube vergrößern mufs.

Ferner mufste den Versuchen selbst die Bestimmung der Veränderungen vorangehen, welche Wärmeänderungen des Wassers und der Messingröhre im unteren Troge, in der Entfernung der Säulen *ee* erzeugten. Sie konnte sehr leicht erlangt werden, indem man das Wasser im oberen Troge, durch Vermischung mit vielem Schnee, in beständiger Wärme, also das Etalon in unveränderlicher Länge erhielt, diese Länge aber bei verschiedener Wärme des Wassers im unteren Troge beobachtete. Auf diese Art fand sich, durch zwei Versuchsreihen, zu verschiedenen Zeiten gemacht:

Wärme		Änderung	
Wärme	Mikrometer	Wärme	Mikrometer
13,080	27,5175	13,0747	0,5271
0,035	28,344		
13,125	27,5662	13,093	0,7829
0,032	28,3491		

Diese beiden Versuche ergeben die Verbesserung, welche der Angabe des Mikrometers, für die Steigerung der Wärme des Wassers im unteren Troge um einen Grad des hunderttheiligen Thermometers, hinzugesetzt werden muß = $+0,0600$; der erste nämlich $0,0602$, der zweite $0,0598$. Sie entspricht einer Längenveränderung des Messings der Röhre = $0,0000174$.

Die Verwandlung der Angaben der Schraube des Mikrometers in Theile des Längenmaasses machte eine etwas umständliche Untersuchung nöthig, indem es sich, gleich bei den ersten vorläufigen Proben des Apparates zeigte, daß die Bewegung des Mikrometers, der Veränderung der Angaben seiner Schraubentrommel nicht proportional war. Der Fehler war so beschaffen, daß er, immer nach einer *ganzen* Drehung der Schraube, in ungeänderter Gröfse wiedererschien. Hr. *Baumann* glaubte, seine Ursache in den Flächen suchen zu müssen, womit die, in der Trommel des Mikrometers befindliche Schraubenmutter und der Körper desselben sich berühren und welche durch die, seinen Schlitten vorwärts schiebende Feder, gegen einander gedrückt werden. Es würde ihm leicht geworden sein, den Fehler zu verbessern, allein dieses konnte nicht ohne die Zurücksendung des Apparates von Königsberg nach Berlin, also nicht ohne einen Zeitverlust geschehen, welcher vermieden werden mußte, weil dadurch die *Jahrszeit* verstrichen sein würde, in welcher ich darauf rechnen konnte, die zu den Versuchen erforderliche Menge Schnee zur Verfügung zu haben; auch würde ich mich, selbst ohne diesen Grund gegen die Zurücksendung, nicht dazu entschlossen haben, indem ich mich in dem Besitze einer Methode befand, die Fehler von Mikrometerschrauben vollständig zu erkennen und sie durch Rechnung zu verbessern, also auf eine Art, welche hinter keinem mechanischen Verbesserungsmittel zurücksteht.

Das Wesentliche dieser Methode ist, daß ein bestimmter, nicht einer, oder mehreren *ganzen* Drehungen der Schraube gleicher, übrigens unbe-

kannter Zwischenraum, von *verschiedenen* Punkten der Schraube aus, gemessen und dafs dann die Formel gesucht wird, welche diese verschiedenen Messungen in Übereinstimmung bringt. Um sie in dem gegenwärtigen Falle anzuwenden, legte ich eine, von zwei, zu zwei Zehntel einer Linie getheilte Scale auf den Schlitten des Mikrometers und stellte ein mit Kreuzfäden versehenes Mikroskop darüber auf, so dafs ich den Zwischenraum zwischen zwei bestimmten Strichen derselben, mittelst der Mikrometerschraube, durch die Absehlenslinie des Mikroskops führen und seine Gröfse durch die Schraube messen konnte; nachdem eine, von dem Anfangspunkte der Theilungen der Schraubentrommel ausgehende Messung gemacht war, wurden nach und nach die einzelnen Zehntel ihres Umfanges zu Anfangspunkten der Messungen gemacht. Auf diese Art fing ich diese Messungen bei allen Zehnteln, von 25^o0 bis 28^o9 der Schraube an, wiederholte jede 10 Mal und nahm nun die Mittel aus den Wiederholungen, welche folgende Tafel enthält:

Anfang	Zwischenr.	Anfang	Zwischenr.	Anfang	Zwischenr.	Anfang	Zwischenr.
25 ^o 0	1 ^o 6493	26 ^o 0	1 ^o 6452	27 ^o 0	1 ^o 6413	28 ^o 0	1 ^o 6407
25,1	1,6517	26,1	1,6476	27,1	1,6428	28,1	1,6436
25,2	1,6606	26,2	1,6610	27,2	1,6562	28,2	1,6550
25,3	1,6784	26,3	1,6720	27,3	1,6732	28,3	1,6707
25,4	1,6909	26,4	1,6886	27,4	1,6865	28,4	1,6852
25,5	1,6984	26,5	1,6978	27,5	1,6989	28,5	1,6952
25,6	1,7032	26,6	1,7027	27,6	1,7012	28,6	1,6986
25,7	1,6923	26,7	1,6906	27,7	1,6914	28,7	1,6871
25,8	1,6733	26,8	1,6683	27,8	1,6716	28,8	1,6672
25,9	1,6519	26,9	1,6524	27,9	1,6502	28,9	1,6508

Da hieraus hervorgeht, dafs die Fehler der Messungen, welche durch die Schraube des Mikrometers erzeugt werden, äufserst nahe *periodisch* sind, so kann der Zwischenraum zwischen den beiden Örtern, welche ein bestimmter Punkt des Mikrometerschlittens einnimmt, indem die Schraube erst auf 25^o0, dann auf *a* gestellt ist, durch die Formel:

$$\frac{1}{m} \left\{ a - \text{Const.} + a(a-25)^2 + a' \cos a + \beta' \sin a + a'' \cos 2a + \beta'' \sin 2a + \dots \right\}$$

ausgedrückt werden, in welcher *a*, *a'*, *β'*, durch die angeführten Beobachtungen bestimmt werden müssen, und *m* die Anzahl hierdurch berich-

tiger Drehungen bedeutet, welche einer *Linie* gleich sind. Bezeichnet man die an der Schraube beobachteten Bewegungen des Mikrometers durch den unbekannten Zwischenraum (*i*) zwischen den beiden angewandten Strichen der Scale, durch *b*, so hat man hieraus den Ausdruck von *i*:

$$mi = b + ab(2a + b - 50) + a'(\cos(a + b) - \cos a) + \beta'(\sin(a + b) - \sin a) + \text{etc.}$$

welchem Ausdrucke durch beständige Werthe von *mi*, *a*, *a'*, *β'*, Genüge geleistet werden muß. Da das von *a* abhängige Glied nicht periodisch ist, so kann es, getrennt von den periodischen, durch bloße Vergleichung der auf gleichen Zeilen des mitgetheilten Verzeichnisses der Beobachtungen stehenden Zahlen, bestimmt werden. Ich finde dafür die Gleichung:

$$200 \cdot b \cdot a = + 0,1806$$

und, da der mittlere Werth von *b* = 1,6730 ist,

$$a = + 0,00054;$$

wodurch also angedeutet wird, daß der Werth einer Schraubendrehung, bei dem Fortschreiten des Mikrometers, sich etwas Weniges vergrößert. Indem man den von *a* abhängigen Theil von den beobachteten Werthen von *b* trennt, werden sie rein-periodisch und ergeben nun, nach der Methode der kleinsten Quadrate behandelt,

$$a' = - 0,01131 \quad \beta' = - 0,01276$$

$$a'' = + 0,00082 \quad \beta'' = + 0,00235$$

die späteren Glieder der Formel aber von unbedeutender und nicht mehr mit Sicherheit bestimmbarer Größe. Um zu erfahren, in wiefern die Annahme des berichtigten Werthes von *a*, welcher nun aus der Formel:

$$a + (a - 25)^2 \cdot 0,00054 - 0,01131 \cos a - 0,01276 \sin a + 0,00082 \cos 2a + 0,00235 \sin 2a$$

hervorgeht, die gemachten Beobachtungen über die Beschaffenheit der Schraube darstellt, habe ich sie damit verglichen und theile hier die übrigen bleibenden Unterschiede mit:

25,0	+ 0,0023	26,0	+ 0,0001	27,0	— 0,0019	28,0	— 0,0008
25,1	+ 0,0014	26,1	— 0,0003	27,1	— 0,0031	28,1	— 0,0006
25,2	— 0,0002	26,2	+ 0,0020	27,2	— 0,0007	28,2	0,0000
25,3	+ 0,0039	26,3	— 0,0003	27,3	+ 0,0026	28,3	+ 0,0021
25,4	+ 0,0017	26,4	+ 0,0013	27,4	+ 0,0010	28,4	+ 0,0016
25,5	— 0,0042	26,5	— 0,0030	27,5	— 0,0001	28,5	— 0,0019
25,6	— 0,0016	26,6	— 0,0003	27,6	— 0,0001	28,6	— 0,0010
25,7	— 0,0004	26,7	— 0,0004	27,7	+ 0,0022	28,7	— 0,0008
25,8	+ 0,0007	26,8	— 0,0031	27,8	+ 0,0024	28,8	— 0,0008
25,9	— 0,0024	26,9	— 0,0001	27,9	— 0,0007	28,9	+ 0,0017

Aus der Kleinheit dieser, ohne Zweifel zum Theil meinen Beobachtungen zur Last fallenden Unterschiede, geht hervor, daß die Berichtigung der Schraubenangaben durch Rechnung, ihren Zweck erreicht hat. Es ist also nur noch erforderlich, daß der Werth einer so berichtigten Drehung der Schraube, oder das m der obigen Formel, bestimmt werde.

Zu diesem Zwecke wurden die Zwischenräume von 0,6 zu 0,6 Lin. eines von den Herren *Pistor* und *Schick* verfertigten, von 0,2 zu 0,2 Linien eingetheilten Pariser Zolles, durch das Mikrometer des Apparates gemessen, indem ich immer von 25,0 seiner Angabe ausging. Die Beobachtungen sind folgende:

Theilstrich	Mikrometer	Theilstrich	Mikrometer	Zwischenraum	Berichtigte Angabe des Mikrom.
0,0	25,000	0,6	29,969	0,0 bis 0,6	4,9851
0,6	25,000	1,2	29,990	0,6 — 1,2	5,0040
1,2	25,000	1,8	29,978	1,2 — 1,8	4,9926
1,8	25,000	2,4	29,958	1,8 — 2,4	4,9737
2,4	25,000	3,0	29,951	2,4 — 3,0	4,9672
3,0	25,000	3,6	29,952	3,0 — 3,6	4,9681
3,6	25,000	4,2	29,937	3,6 — 4,2	4,9728
4,2	25,000	4,8	29,936	4,2 — 4,8	4,9531
4,8	25,000	5,4	29,966	4,8 — 5,4	4,9813
5,4	25,000	6,0	29,972	5,4 — 6,0	4,9869
6,0	25,000	6,6	29,943	6,0 — 6,6	4,9597
6,6	25,000	7,2	29,925	6,6 — 7,2	4,9429
7,2	25,000	7,8	29,964	7,2 — 7,8	4,9794
7,8	25,000	8,4	29,948	7,8 — 8,4	4,9643
8,4	25,000	9,0	29,940	8,4 — 9,0	4,9569
9,0	25,000	9,6	29,956	9,0 — 9,6	4,9718

Theilstrich	Mikrometer	Theilstrich	Mikrometer	Zwischenraum	Berichtigte Angabe des Mikrom.
9,6	25,000	10,2	29,939	9,6 bis 10,2	4,9559
10,2	25,000	10,8	29,964	10,2 — 10,8	4,9794
10,8	25,000	11,4	29,957	10,8 — 11,4	4,9728
11,4	25,000	12,0	29,962	11,4 — 12,0	4,9775
Summe					99,4454

Diese Summe ist die Länge des ganzen Zolles, in berichtigten Drehungen der Schraube des Mikrometers ausgedrückt; in Pariser Linien ausgedrückt, ist, wie man, aus einer darüber angestellten Untersuchung, im folgenden Abschnitte sehen wird, dieselbe Länge = 12,0055. Man erhält also die zur Reduction der Angaben des Mikrometers auf Pariser Linien anzuwendende Zahl

$$m = \frac{99,4454}{12,0055} = 8,2833.$$

§. 11.

Versuche über die Änderungen des Preussischen Originalmaasses durch die Wärme.

Ich habe diese Versuche im Februar und März 1837 in Königsberg gemacht. Nachdem ich, in den beiden letzten Paragraphen die nöthigen allgemeinen Erläuterungen darüber gegeben habe, ist nur noch Weniges darüber zu bemerken. Die Versuche fangen sämmtlich mit der Erkaltung des Wassers im oberen Troge, durch Schnee, welcher unter das Wasser gemischt wurde, an; dann wurde die Wärme des Wassers, durch hineingeleitete Dampföhren, oder durch zugegossenes warmes Wasser, vermehrt, und eine zeitlang möglichst beständig erhalten, ehe das Etalon gemessen wurde; wenn die höchste Wärme, welcher ich das Etalon aussetzen wollte, erreicht war, so erhielt ich es eine zeitlang in diesem Zustande und maafs später aufs Neue; endlich wurde das Wasser wieder erkaltet so wie am Anfange des Versuchs. Indem die kleinen Schwankungen der Wärme des Wassers im oberen Troge, welche die Thermometer verriethen, mit ähnlichen, aber nicht gleichzeitigen Schwankungen der Wärme des Etalons verbunden sein mußten, war es angemessen, jede Angabe nicht auf eine einzelne Einstellung des Mikrometers

zu gründen, sondern auf eine Anzahl von gewöhnlich 6 derselben, in Zwischenzeiten von zwei Minuten gemacht. Die Thermometer waren, nach der bekannten, von mir gegebenen Methode, genau berichtigt. Die Erwärmung des Wassers im oberen Troge habe ich nie über 40° C. getrieben; theils weil ich fürchtete, daß eine grössere Wärme einen bleibenden Einfluß auf die Länge des Etalons erhalten könnte, theils weil es nicht gelungen sein würde, diese Wärme einigermaassen beständig zu erhalten.

Ich habe, in der Beschreibung des Apparats, der die Säulen umgebenden Trichter gedacht, deren Füllung mit Schnee das Herabströmen der Wärme von dem oberen Troge in den unteren zu vermindern beabsichtigte. Ich wünschte aber zu erfahren, ob die Unterlassung dieser Füllung einen merklichen Einfluß auf die Resultate äußern werde, und machte daher zwei Versuche, den ersten und den letzten, ohne dieselbe. Ein mittlerer Einfluß geht aus diesen Versuchen nicht hervor, aber ihre einzelnen Momente stimmen weniger gut untereinander überein, als bei den übrigen der Fall ist.

In dem folgenden Verzeichnisse der Versuche enthält die erste Columnne die mittlere Zeit der Beobachtung, die zweite und dritte die beobachtete Wärme des Wassers in dem unteren und in dem oberen Troge, die 4^{te} die Angabe des Mikrometers, die 5^{te} ihre, nach der Formel des vorigen Paragraphs berechnete Berichtigung, die 6^{te} ihre Reduction auf die Wärme, welche das Mittel aus den in der zweiten Columnne angegebenen Wärmen ist, die 7^{te} endlich die Summe der drei vorangehenden Columnnen, also die in beiden Beziehungen verbesserte Angabe des Mikrometers. Wenn man die Veränderung *dieser* Angabe, für jeden Grad des hunderttheiligen Thermometers, durch α bezeichnet, die Wärme des Wassers im oberen Troge durch t , die Angabe selbst durch m , so sollte

$$m - t \cdot \alpha$$

für jedes Moment eines Versuches eine gleiche Gröfse erlangen, welches also die Bedingung ist, der gemäß α so bestimmt werden muß, daß die Summe der Quadrate der übrigbleibenden Unterschiede ein Minimum wird. Die aus jedem Versuche folgende Gleichung zur Bestimmung von α habe ich ihm beigeschrieben und in der letzten Columnne die übrigbleibenden, sich auf den ihr genügeleistenden Werth von α beziehenden Unterschiede angeführt.

1^{ter} Versuch. 1837 Febr. 20. (Kein Schnee in den Trichtern).

23 29'	13,809	0,124	27,5960	+ 0,0227	— 0,0360	27,5827	— 0,0094
1 32	14,088	16,813	28,1760	— 0,0097	— 0,0193	28,1470	— 0,0188
1 59	14,229	25,063	28,4665	+ 0,0146	— 0,0108	28,4703	+ 0,0208
2 31	14,525	34,410	28,7508	+ 0,0194	+ 0,0070	28,7772	+ 0,0054
3 4	14,746	23,926	28,3817	+ 0,0039	+ 0,0202	28,4078	— 0,0026
3 31	14,817	16,473	28,1232	— 0,0094	+ 0,0245	28,1383	— 0,0158
3 56	14,650	0,217	27,5793	+ 0,0221	+ 0,0145	27,6159	+ 0,0207
	14,409						

Resultat $0 = 33,810 - 983,44 x$; $x = 0,03438$

2^{ter} Versuch. 1837 Febr. 21.

23 30'	13,371	0,166	27,7123	+ 0,0194	+ 0,0020	27,7337	— 0,0007
0 5	13,384	35,814	28,9627	+ 0,0002	+ 0,0028	28,9657	+ 0,0005
0 36	13,492	35,006	28,9250	+ 0,0026	+ 0,0092	28,9368	— 0,0005
1 55	13,104	0,258	27,7347	+ 0,0174	— 0,0139	27,7382	+ 0,0007
	13,338						

Resultat $0 = 42,788 - 1239,23 x$; $x = 0,03453$

3^{ter} Versuch. 1837 Febr. 21.

20 30'	11,030	0,104	27,8803	+ 0,0027	— 0,0152	27,8678	— 0,0075
21 43	11,114	34,315	29,0566	— 0,0040	— 0,0102	29,0424	— 0,0092
22 40	11,559	34,373	29,0500	— 0,0038	+ 0,0166	29,0628	+ 0,0092
23 18	11,429	0,049	27,8683	+ 0,0038	+ 0,0088	27,8809	+ 0,0075
	11,283						

Resultat $0 = 40,376 - 1174,28 x$; $x = 0,03438$

4^{ter} Versuch. 1837 Febr. 22.

2 34'	11,488	0,038	27,8667	+ 0,0040	+ 0,0002	27,8709	— 0,0090
3 8	11,425	32,783	29,0128	— 0,0024	— 0,0035	29,0069	— 0,0060
3 32	11,528	32,463	29,0075	— 0,0022	+ 0,0026	29,0079	+ 0,0060
4 12	11,494	0,101	27,8886	+ 0,0019	+ 0,0006	27,8911	+ 0,0090
	11,484						

Resultat $0 = 36,668 - 1059,77 x$; $x = 0,03460$

I

5^{ter} Versuch. 1837 Febr. 23.

^h 23	^h 34	^o 11,729	^o 0,032	ⁿ 27,8100	ⁿ + 0,0098	ⁿ - 0,0079	ⁿ 27,8119	ⁿ - 0,0035
0	18	11,900	37,271	29,0893	- 0,0019	+ 0,0024	29,0868	+ 0,0006
0	38	12,050	35,872	29,0295	- 0,0031	+ 0,0114	29,0378	- 0,0007
1	51	11,763	0,237	27,8233	+ 0,0084	- 0,0058	27,8259	+ 0,0035
		11,861						

Resultat $0 = 45,341 - 1328,63 x$; $x = 0,03413$ 6^{ter} Versuch. 1837 Febr. 24.

^h 23	^h 9	^o 12,503	^o 0,034	ⁿ 27,8003	ⁿ + 0,0108	ⁿ + 0,0054	ⁿ 27,8165	ⁿ + 0,0118
23	52	12,488	33,599	28,9486	+ 0,0010	+ 0,0015	28,9511	- 0,0142
0	24	12,579	32,237	28,9232	+ 0,0028	+ 0,0098	28,9358	+ 0,0147
1	52	12,083	0,080	27,8032	+ 0,0105	- 0,0198	27,7939	- 0,0124
		12,413						

Resultat $0 = 37,466 - 1080,78 x$; $x = 0,04467$

Nach diesem Versuche wurden die Säulen um 180° gedreht.

7^{ter} Versuch. 1837 Febr. 25.

^h 20	^h 28	^o 13,746	^o 0,080	ⁿ 27,4350	ⁿ + 0,0074	ⁿ + 0,0148	ⁿ 27,4572	ⁿ - 0,0039
21	15	13,450	33,630	28,6153	+ 0,0264	- 0,0030	28,6387	- 0,0040
21	49	13,500	33,242	28,6067	+ 0,0263	0,0000	28,6330	+ 0,0040
22	33	13,304	0,119	27,4667	+ 0,0114	- 0,0118	27,4663	+ 0,0039
		13,500						

Resultat $0 = 39,142 - 1111,39 x$; $x = 0,04522$ 8^{ter} Versuch. 1837 Febr. 25.

^h 23	^h 6	^o 12,950	^o 0,322	ⁿ 27,5017	ⁿ + 0,0157	ⁿ + 0,0077	ⁿ 27,5251	ⁿ + 0,0106
23	56	12,917	34,890	28,7153	+ 0,0227	+ 0,0057	28,7437	+ 0,0067
0	18	12,978	34,554	28,6843	+ 0,0247	+ 0,0094	28,7184	- 0,0068
2	11	12,442	0,274	27,5063	+ 0,0189	- 0,0228	27,5024	- 0,0164
		12,822						

Resultat $0 = 41,910 - 1185,13 x$; $x = 0,03536$

9^{ter} Versuch. 1837 Febr. 26.

20 9'	13,921	0,026	27,5287	+ 0,0185	+ 0,0174	27,5646	- 0,0069
20 54	13,629	36,464	28,8053	+ 0,0139	- 0,0001	28,8191	- 0,0109
21 27	13,634	35,148	28,7792	+ 0,0165	+ 0,0002	28,7959	+ 0,0113
21 56	13,338	0,056	27,5747	+ 0,0218	- 0,0175	27,5790	+ 0,0065
	13,631						

Resultat $0 = 44,211 - 1280,00 x$; $x = 0,03454$

10^{ter} Versuch. 1837 Febr. 27.

0 37'	14,246	0,027	27,5078	+ 0,0163	+ 0,0494	27,5735	- 0,0055
2 19	13,183	32,583	28,7055	+ 0,0234	- 0,0144	28,7145	- 0,0013
2 41	13,212	32,550	28,7032	+ 0,0235	- 0,0108	28,7159	+ 0,0013
3 20	13,019	0,039	27,5865	+ 0,0226	- 0,0242	27,5849	+ 0,0055
	13,423						

Resultat $0 = 36,958 - 1058,42 x$; $x = 0,03492$

11^{ter} Versuch. 1837 Febr. 28.

23 35'	13,896	0,041	27,4940	+ 0,0149	+ 0,0018	27,5107	+ 0,0001
0 6	13,865	32,357	28,6346	+ 0,0264	- 0,0001	28,6609	+ 0,0038
0 25	13,932	33,108	28,6498	+ 0,0261	+ 0,0040	28,6799	- 0,0038
1 0	13,770	0,089	27,5023	+ 0,0158	- 0,0058	27,5123	- 0,0001
	13,866						

Resultat $0 = 37,866 - 1067,44 x$; $x = 0,03547$

12^{ter} Versuch. 1837 März 1. (Kein Schnee in den Trichtern).

20 49'	12,369	0,100	27,6354	+ 0,0230	- 0,0230	27,6358	+ 0,0239
21 27	12,538	35,260	28,8295	+ 0,0112	- 0,0128	28,8279	+ 0,0039
21 53	12,975	35,242	28,8081	+ 0,0136	+ 0,0134	28,8351	- 0,0039
22 27	13,125	0,074	27,5460	+ 0,0200	+ 0,0222	27,5872	- 0,0238
	12,752						

Resultat $0 = 42,901 - 1236,50 x$; $x = 0,03470$

Die Zusammenstellung dieser Versuche ergibt:

vor der Drehung der Säulen			nach der Drehung der Säulen		
1*	983,44 x =	33,810	7	1111,39 x =	39,142
2	1239,23 x =	42,788	8	1185,13 x =	41,910
3	1174,28 x =	40,376	9	1280,00 x =	44,211
4	1059,77 x =	36,668	10	1058,42 x =	36,958
5	1328,63 x =	45,341	11	1067,44 x =	37,866
6	1080,78 x =	37,466	12*	1236,50 x =	42,901
Summe.....	5882,69 x =	202,639	5702,38 x =	200,087

Von den Summen sind der erste und der letzte Versuch, welche beide ohne die Füllung der Trichter mit Schnee gemacht worden sind, ausgeschlossen; sie ergeben:

$$x = 0^{\circ},03445 \dots\dots\dots x = 0^{\circ},03509.$$

Das Mittel dieser beiden Zahlen ist frei von der Voraussetzung der allenthalben gleichen Veränderlichkeit der Säulen durch die Wärme. Um daraus die wahre Gröfse der Veränderung, welche einer Wärmeänderung von 1° des hunderttheiligen Thermometers zukommt, zu erhalten, muß der Einfluß derselben Ursache auf das Mikrometer, dem vorigen Paragraph zufolge $= +0^{\circ},00017$, hinzugefügt werden. Die Veränderung der Länge des Etalons selbst ist, wie gleichfalls aus dem vorigen Paragraph hervorgeht, im Verhältniſse $\frac{417,32}{416,43}$ gröfser. Man erhält also diese Veränderung:

$$= \left\{ 0^{\circ},03477 + 0^{\circ},00017 \right\} \frac{417,32}{416,43} = 0^{\circ},035015$$

oder

$$= 0,004227 \text{ Pariser Linien} = 0,004375 \text{ Preufs. Linien},$$

die Veränderung der Längeneinheit aber $= 0,00001013$.

Aus den Unterschieden der einzelnen Momente der Versuche folgt der mittlere Fehler jedes derselben $= \pm 0^{\circ},01014$, und hieraus wieder der m. F. von $x = \pm 0^{\circ},0000942$; dieser ist der 369^{te} Theil des Ganzen.

~~~~~

## Fünfter Abschnitt.

Messung des Originals des Preussischen Längenmaasses durch  
die Toise du Pérou.

Diese Messung ist zweimal ausgeführt worden, zuerst im Jahre 1835 in Berlin; später, im Jahre 1837 in Königsberg. Zu der Wiederholung wurde ich durch die Besorgniss bewogen, daß die häufige Erwärmung bis zu fast 40° C., welche das Etalon, bei den Versuchen über die Gröfse seiner Änderung durch die Wärme erfahren hatte, seine Länge *bleibend* geändert haben könnte. Zwar ist dabei sorgfältig vermieden worden, den Übergang von einer Wärme in eine beträchtlich verschiedene, *plötzlich* zu machen; allein es scheint aus vorhandenen Erfahrungen hervorzugehen, daß auch langsame beträchtliche Änderungen der Wärme bleibende Einflüsse auf feste Körper haben können. Indem ich, von dieser Seite, die Sicherheit der Bestimmung des Verhältnisses des Preussischen Originalmaasses und der Toise zu vermehren suchte, bemühte ich mich zugleich, die Sicherheit der neuen Bestimmung, auch von anderen Seiten, so hoch wie möglich zu treiben, also nicht nur die Beobachtungen häufig zu wiederholen, sondern auch alle wesentliche Theile des Apparats mit erneueter und durch, in dem Laufe dieser Geschäfte erworbene Erfahrungen geschärfter Aufmerksamkeit zu untersuchen. Hierdurch wird es nöthig werden, den Königsberger Messungen des Etalons einige Hülfundersuchungen voranzuschicken. Das was die Berliner Messungen angeht, ist aber schon in den früheren Abschnitten dieser Abhandlung erörtert worden, so daß ich nur die Messungen selbst mitzutheilen habe.

## §. 12.

*Erste Reihe der Messungen, im Jahre 1835.*

Jedes der folgenden Resultate beruhet auf 4 einzelnen Messungen, nämlich zweien der Toise *P*, einer der Summe der doppelten Länge des

neuen Originalmaafses  $O'$  und des Anschiebe-Cylinders  $A$ , und einer der Summe  $2O'+B$ ; die beiden letzteren liegen, der Zeit nach, zwischen den beiden ersteren. Das Originalmaafs wurde bei jeder neuen Auflegung umgewandt, so dafs eine Verdoppelung immer beide Lagen enthält. Auch lagen bei einer Hälfte der Messungen die Seiten  $\bullet$  und  $\dots$  oben, bei der anderen die Seiten  $\ddot{\bullet}$  und  $\dots$ .

| 1835   |         | Wärme | $\alpha$ | $\alpha'$ | $\alpha$ | $2O' + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$ | $\text{Paris. Liniens}$ | Wärme  |
|--------|---------|-------|----------|-----------|----------|-----------------------------------------|-------------------------|--------|
| Aug. 9 | Toise o | 14,77 | 21,6450  | 20,4513   | 42,093   | — 3,373                                 | — 0,4072                | 14,815 |
|        | 2O'+A   | 14,81 | 22,4555  | 23,0452   | 45,503   |                                         |                         |        |
|        | 2O'+B   | 14,82 | 22,4541  | 22,9823   | 45,438   |                                         |                         |        |
|        | Toise u | 14,86 | 20,2208  | 21,8756   | 42,102   |                                         |                         |        |
| —      | Toise u | 14,91 | 20,7593  | 21,3316   | 42,096   | — 3,369                                 | — 0,4067                | 14,91  |
|        | 2O'+A   | 14,91 | 22,3241  | 23,1683   | 45,495   |                                         |                         |        |
|        | 2O'+B   | 14,90 | 22,3268  | 23,1123   | 45,442   |                                         |                         |        |
|        | Toise o | 14,91 | 20,8594  | 21,2121   | 42,103   |                                         |                         |        |
| —      | Toise o | 14,91 | 20,0352  | 22,0638   | 42,105   | — 3,369                                 | — 0,4067                | 14,885 |
|        | 2O'+A   | 14,91 | 21,4023  | 24,0913   | 45,502   |                                         |                         |        |
|        | 2O'+B   | 14,86 | 21,3976  | 24,0358   | 45,442   |                                         |                         |        |
|        | Toise u | 14,86 | 19,0740  | 23,0144   | 42,101   |                                         |                         |        |
| —      | Toise u | 14,86 | 19,6204  | 22,4691   | 42,099   | — 3,3825                                | — 0,4084                | 14,835 |
|        | 2O'+A   | 14,86 | 22,3178  | 23,1857   | 45,506   |                                         |                         |        |
|        | 2O'+B   | 14,81 | 22,3181  | 23,1306   | 45,451   |                                         |                         |        |
|        | Toise o | 14,81 | 20,6836  | 21,4074   | 42,093   |                                         |                         |        |
| —      | Toise o | 13,14 | 20,9623  | 21,1606   | 42,124   | — 3,318                                 | — 0,4042                | 13,15  |
|        | 2O'+A   | 13,14 | 22,4688  | 23,0292   | 45,500   |                                         |                         |        |
|        | 2O'+B   | 13,16 | 22,4697  | 22,9699   | 45,442   |                                         |                         |        |
|        | Toise u | 13,16 | 18,7743  | 23,3314   | 42,122   |                                         |                         |        |
| —      | Toise u | 13,16 | 21,0009  | 21,1176   | 42,119   | — 3,355                                 | — 0,4050                | 13,11  |
|        | 2O'+A   | 13,14 | 22,5449  | 22,9518   | 45,501   |                                         |                         |        |
|        | 2O'+B   | 13,07 | 22,5474  | 22,8960   | 45,445   |                                         |                         |        |
|        | Toise o | 13,08 | 19,8650  | 22,2442   | 42,117   |                                         |                         |        |
| —      | Toise o | 13,04 | 20,6371  | 21,4778   | 42,118   | — 3,3505                                | — 0,4045                | 13,065 |
|        | 2O'+A   | 13,08 | 21,6530  | 23,8375   | 45,497   |                                         |                         |        |
|        | 2O'+B   | 13,06 | 21,6360  | 23,7975   | 45,440   |                                         |                         |        |
|        | Toise u | 13,08 | 19,7626  | 22,3472   | 42,118   |                                         |                         |        |
| —      | Toise u | 13,14 | 19,2882  | 22,8292   | 42,129   | — 3,363                                 | — 0,4060                | 13,12  |
|        | 2O'+A   | 13,11 | 22,3658  | 23,1410   | 45,509   |                                         |                         |        |
|        | 2O'+B   | 13,10 | 22,3738  | 23,0847   | 45,461   |                                         |                         |        |
|        | Toise o | 13,13 | 20,4482  | 21,9616   | 42,115   |                                         |                         |        |

| 1835   |          | Wärme | $\alpha$ | $\alpha'$ | $\alpha$ | $\sigma O + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$ | Paris. Linie | Wärme  |
|--------|----------|-------|----------|-----------|----------|----------------------------------------------|--------------|--------|
| Aug. 9 | Toise o  | 13,36 | 20,0896  | 22,0157   | 42,111   | — 3,360                                      | — 0,4056     | 13,42  |
|        | 2 O' + A | 13,41 | 21,2260  | 24,2608   | 45,496   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 13,42 | 21,2297  | 24,2032   | 45,442   |                                              |              |        |
|        | Toise u  | 13,46 | 19,2131  | 22,8818   | 42,107   |                                              |              |        |
| 10     | Toise o  | 15,79 | 19,1146  | 22,9409   | 42,068   | — 3,3575                                     | — 0,4053     | 15,815 |
|        | 2 O' + A | 15,83 | 20,5775  | 24,8755   | 45,467   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 15,83 | 20,5695  | 24,8085   | 45,391   |                                              |              |        |
|        | Toise u  | 15,81 | 20,8040  | 21,2700   | 42,075   |                                              |              |        |
| —      | Toise u  | 15,99 | 19,0527  | 23,0029   | 42,067   | — 3,373                                      | — 0,4072     | 16,07  |
|        | 2 O' + A | 16,01 | 22,2993  | 23,1663   | 45,468   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 16,10 | 22,2665  | 23,1404   | 45,409   |                                              |              |        |
|        | Toise o  | 16,18 | 20,2420  | 21,8166   | 42,064   |                                              |              |        |
| —      | Toise o  | 16,36 | 22,2373  | 19,8305   | 42,060   | — 3,3715                                     | — 0,4070     | 16,355 |
|        | 2 O' + A | 16,35 | 22,5850  | 22,8644   | 45,450   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 16,35 | 22,5790  | 22,8213   | 45,401   |                                              |              |        |
|        | Toise u  | 16,36 | 20,1051  | 21,9372   | 42,048   |                                              |              |        |
| 11     | Toise o  | 17,24 | 20,0963  | 21,9334   | 42,036   | — 3,388                                      | — 0,4090     | 17,46  |
|        | 2 O' + A | 17,33 | 22,3534  | 24,1042   | 45,460   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 17,38 | 22,3535  | 23,0428   | 45,399   |                                              |              |        |
|        | Toise u  | 17,49 | 19,9896  | 22,0506   | 42,047   |                                              |              |        |
| —      | Toise u  | 17,59 | 21,9890  | 21,0488   | 42,038   | — 3,379                                      | — 0,4079     | 17,73  |
|        | 2 O' + A | 17,68 | 22,5029  | 22,9407   | 45,445   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 17,84 | 22,5043  | 22,8813   | 45,387   |                                              |              |        |
|        | Toise o  | 17,81 | 17,5708  | 24,1452   | 42,036   |                                              |              |        |
| —      | Toise o  | 17,89 | 21,3325  | 20,7196   | 42,071   | — 3,361                                      | — 0,4058     | 18,02  |
|        | 2 O' + A | 18,01 | 22,4058  | 23,0345   | 45,442   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 18,03 | 22,4105  | 22,9744   | 45,387   |                                              |              |        |
|        | Toise u  | 18,16 | 20,0552  | 21,9744   | 42,036   |                                              |              |        |
| —      | Toise u  | 17,06 | 19,8465  | 22,2151   | 42,069   | — 3,3795                                     | — 0,4080     | 17,06  |
|        | 2 O' + A | 17,06 | 22,5492  | 22,9164   | 45,467   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 17,04 | 22,5558  | 22,8563   | 45,413   |                                              |              |        |
|        | Toise o  | 17,08 | 21,7466  | 20,3101   | 42,052   |                                              |              |        |
| —      | Toise o  | 17,18 | 22,0103  | 20,0583   | 42,062   | — 3,386                                      | — 0,4088     | 17,17  |
|        | 2 O' + A | 17,19 | 22,4049  | 23,0668   | 45,474   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 17,16 | 22,4115  | 23,0031   | 45,417   |                                              |              |        |
|        | Toise u  | 17,16 | 21,5952  | 20,4653   | 42,057   |                                              |              |        |
| —      | Toise u  | 17,26 | 20,6631  | 21,3846   | 42,050   | — 3,3855                                     | — 0,4087     | 17,27  |
|        | 2 O' + A | 17,24 | 23,5253  | 21,9447   | 45,465   |                                              |              |        |
|        | 2 O' + B | 17,26 | 23,5315  | 21,8841   | 45,410   |                                              |              |        |
|        | Toise o  | 17,31 | 19,5452  | 21,4991   | 42,054   |                                              |              |        |

| 1835    |         | Wärme | $\alpha$ | $\alpha'$ | $\alpha$ | $2O' + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$ | Paris. Linien | Wärme  |
|---------|---------|-------|----------|-----------|----------|-----------------------------------------|---------------|--------|
| Aug. 12 | Toise o | 20,43 | 21,6200  | 20,3504   | 41,966   | — 3,400                                 | — 0,4105      | 20,49  |
|         | 2O'+A   | 20,55 | 22,0118  | 23,3886   | 45,405   |                                         |               |        |
|         | 2O'+B   | 20,51 | 22,0153  | 23,3325   | 45,352   |                                         |               |        |
|         | Toise u | 20,46 | 20,8665  | 21,1237   | 41,991   |                                         |               |        |
| —       | Toise u | 20,59 | 20,8708  | 21,1067   | 41,978   | — 3,4085                                | — 0,4115      | 20,61  |
|         | 2O'+A   | 20,63 | 21,3613  | 24,0342   | 45,407   |                                         |               |        |
|         | 2O'+B   | 20,60 | 21,3612  | 23,9756   | 45,348   |                                         |               |        |
|         | Toise o | 20,61 | 20,5868  | 21,3711   | 41,960   |                                         |               |        |
| —       | Toise o | 20,69 | 20,4575  | 21,5136   | 41,974   | — 3,4175                                | — 0,4126      | 20,71  |
|         | 2O'+A   | 20,73 | 22,1827  | 23,2281   | 45,414   |                                         |               |        |
|         | 2O'+B   | 20,70 | 22,1862  | 23,1675   | 45,357   |                                         |               |        |
|         | Toise u | 20,73 | 21,4469  | 22,5176   | 41,962   |                                         |               |        |
| —       | Toise u | 20,71 | 22,7001  | 19,2815   | 41,971   | — 3,4065                                | — 0,4113      | 20,76  |
|         | 2O'+A   | 20,74 | 21,9994  | 23,3936   | 45,399   |                                         |               |        |
|         | 2O'+B   | 20,77 | 22,0041  | 21,3368   | 45,345   |                                         |               |        |
|         | Toise o | 20,83 | 21,1273  | 20,8333   | 41,960   |                                         |               |        |
| —       | Toise o | 20,88 | 21,6288  | 20,3416   | 41,966   | — 3,410                                 | — 0,4117      | 20,885 |
|         | 2O'+A   | 20,89 | 22,1442  | 22,9597   | 45,405   |                                         |               |        |
|         | 2O'+B   | 20,91 | 22,1414  | 22,9021   | 45,345   |                                         |               |        |
|         | Toise u | 20,86 | 20,9246  | 21,0392   | 41,964   |                                         |               |        |
| —       | Toise u | 20,91 | 21,7045  | 20,2661   | 41,966   | — 3,4155                                | — 0,4123      | 20,96  |
|         | 2O'+A   | 20,97 | 22,2874  | 23,1125   | 45,403   |                                         |               |        |
|         | 2O'+B   | 20,97 | 22,2928  | 23,0530   | 45,348   |                                         |               |        |
|         | Toise o | 20,99 | 20,8033  | 21,1497   | 41,954   |                                         |               |        |

Um die Länge des Preussischen Originalmaasses hieraus zu finden, muß man  $\frac{1}{2}(A+B)$  und die Veränderung, welche  $2O' + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$  durch die Wärme erfährt, kennen. Das erstere ist aber schon im 5<sup>ten</sup> §. bekannt geworden, und die letztere hat sich aus der späteren Wiederholung der gegenwärtigen Messungen, welche in Königsberg in hinreichend verschiedenen Wärmegraden gemacht werden konnten, ergeben; die Ausdehnung von  $2O' + \frac{1}{2}(A+B)$  für jeden Grad der Wärme ist nämlich 0,0009805 kleiner als die Ausdehnung der Toise. Wenn eine Messung von  $2O' + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$  bei dem Thermometerstande  $t$  gemacht ist, so muß ihr  $+0,0009805(t - 16^{\circ},25)$  hinzugefügt werden um sie auf die Normaltemperatur zu reduciren. Man erhält also, indem man die Länge der Toise



= 863<sup>t</sup>,9992 und  $\frac{1}{2}(A+B) = 28^t_{81164}$  (§. 5.) setzt, und den gemessenen Werth von  $2O + \frac{1}{2}\{A+B\}$  — Toise durch  $-d$  bezeichnet:

$$O = 417^t_{59478} - \frac{1}{2}d + (t - 16^{\circ}_{25}) 0^t_{00049025}$$

und wenn man die im 8<sup>ten</sup> §. abgeleitete, von der Figur der Endflächen und dem Halbmesser der sie berührenden Kugelflächen abhängige Verbesserung, gleich hinzufügt, die wahre Länge des Preussischen Originalmaasses:

$$= 417^t_{592906} - \frac{1}{2}d + (t - 16^{\circ}_{25}) 0^t_{00049025}.$$

Nach dieser Formel berechnet, ergeben die mitgetheilten 24 Messungen:

| Aug. 9 |                        |              | Aug. 11 |                        |              |
|--------|------------------------|--------------|---------|------------------------|--------------|
|        |                        | Differ.      |         |                        | Differ.      |
|        | 417 <sup>t</sup> ,3886 | — 0,0005 . 8 |         | 417 <sup>t</sup> ,3890 | — 0,0001 . 8 |
|        | 3889                   | — 0,0002 . 8 |         | 3897                   | + 0,0005 . 2 |
|        | 3889                   | — 0,0002 . 8 |         | 3909                   | + 0,0017 . 2 |
|        | 3880                   | — 0,0011 . 8 |         | 3893                   | + 0,0001 . 2 |
|        | 3893                   | + 0,0001 . 2 |         | 3890                   | — 0,0001 . 8 |
|        | 3889                   | — 0,0002 . 8 |         | 3891                   | — 0,0000 . 8 |
|        | 3891                   | — 0,0000 . 8 | 12      | 3898                   | + 0,0006 . 2 |
|        | 3884                   | — 0,0007 . 8 |         | 3893                   | + 0,0001 . 2 |
|        | 3887                   | — 0,0004 . 8 |         | 3888                   | — 0,0003 . 8 |
| 10     | 3900                   | + 0,0008 . 2 |         | 3895                   | + 0,0003 . 2 |
|        | 3892                   | + 0,0000 . 2 |         | 3893                   | + 0,0001 . 2 |
|        | 3895                   | + 0,0003 . 2 |         | 3891                   | — 0,0000 . 8 |

Das Mittel aus allen ist

$$417^t_{38918}.$$

Der mittlere Fehler einer Messung ist =  $\pm 0^t_{00055}$  und der m. F. des Resultats aller Messungen =  $\pm 0^t_{00011}$ .

### §. 13.

#### Vorbereitungen für die zweite Reihe der Messungen.

Herr Baumann hatte, seit der Zeit der Verfertigung des Apparates, ein Mittel gefunden, Mikrometerschrauben mit einem Grade von Sicherheit zu schneiden, welcher durch das gewöhnliche Verfahren vielleicht schwer zu erreichen ist, sicher aber wenig zu wünschen übrig läßt. Als er den Apparat, im J. 1837, nach Königsberg sandte, benutzte er die Gelegenheit,

K

dieses Mittel in Anwendung zu bringen, indem er für die Mikrometer desselben neue Schrauben verfertigte. Man kann wirklich nicht wissen, ob die Abweichungen untereinander, welche die mit dem Apparate gemachten, bisher mitgetheilten Messungen zeigen, ganz ohne Einfluß der Schrauben entstanden sind, oder ob diese einen größeren oder kleineren Theil daran haben; aber eine *Grenze*, welche dieser Antheil sicher nicht überschreitet, kann man aus den wirklich vorgekommenen Abweichungen, deren mittlere GröÙe ich, für die verschiedenen Anwendungsarten des Apparates, jedesmal angegeben habe, ableiten. Die den Schrauben ungünstigste Annahme, welche mathematisch möglich, aber ganz gewiß nicht richtig ist, ist, daß sie die *alleinige* Ursache der Abweichungen seien; verfolgt man sie in dem Falle, welcher sich am meisten dazu eignet, nämlich in dem Falle der unmittelbaren Vergleichung der Toise untereinander (§. 4.), so erhält man den mittleren Fehler einer solchen Vergleichung, nämlich  $\pm 0''.00106$ , aus der Zusammenwirkung von vier Fehlern der Schrauben entstehend, oder den mittleren Fehler der Schrauben  $= \pm 0''.00053$ . Wenn aber eine Schraube einen Fehler, dessen Maximum  $= a$  ist, besitzt, welcher dem Sinus oder Cosinus ihres, von einem bestimmten Punkte ihrer Trommel angezählten Drehungswinkels proportional ist, so bringt dieser, in ihre Anwendung, einen mittleren Fehler  $= \pm \frac{a}{\sqrt{2}}$ . Aus der Vergleichung beider folgt, daß die mit den gemachten Anwendungen des Apparats, mathematisch vereinbare GröÙe von  $a = 0''.00053 \sqrt{2} = 0''.00075$  oder  $0''.0062$  ist. Eine größere periodische Ungleichheit können also die vorigen Schrauben nicht besessen haben, und es kann auch kein Zweifel darüber obwalten, daß der als mathematisch möglich verfolgte Fall nicht wirklich stattfindet, vielmehr ein beträchtlicher Theil der vorgekommenen Abweichungen der Messungen der Toisen voneinander, aus *anderen* Ursachen entsteht. So klein aber die mittleren Fehler der einzelnen Messungen, ihrer absoluten GröÙe nach, auch sein mögen, so müssen sie doch, durch Beseitigung einer der Ursachen, aus deren Zusammenwirkung sie entstehen, noch verkleinert werden können; wenn die vorigen Schrauben nicht an sich selbst *vollkommen* gewesen sind, was nach meinen Erfahrungen nicht wahrscheinlich ist, so muß die Verbesserung ihrer Angaben durch die im 10<sup>ten</sup> §. gegebenen Mittel, die Fehler der Messungen verkleinern. Hr. *Baumann* hat dieses auf mechanischem Wege, durch die neuen Schrauben, zu erlangen gesucht. Ich

werde, nichts desto weniger, ihre Prüfung mittheilen, und es wird daraus hervorgehen, in wie ausgezeichnetem Grade der Künstler erfolgreich gewesen ist.

Ich habe das im 10<sup>ten</sup> §. schon erklärte Verfahren wieder angewandt, allein diesesmal das mit einem Fadenkreuze versehene, achromatische und stark vergrößernde Mikroskop des Apparats selbst benutzt. Ich habe den Anfang der Messungen des Zwischenraums zwischen zwei Strichen der Scale, nach und nach auf alle Zehntel einer Schraubendrehung, zwischen 15<sup>u</sup>0 und 23<sup>u</sup>9 verlegt und dadurch erhalten:

a. Schraubendrehungen des Mikrometers I.

|      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |
|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|
| 15,0 | 1,668 | 16,0 | 1,665 | 17,0 | 1,663 | 18,0 | 1,667 | 19,0 | 1,663 | 20,0 | 1,669 | 21,0 | 1,669 | 22,0 | 1,666 | 23,0 | 1,668 |
| 15,1 | 667   | 16,1 | 663   | 17,1 | 665   | 18,1 | 665   | 19,1 | 666   | 20,1 | 666   | 21,1 | 667   | 22,1 | 662   | 23,1 | 665   |
| 15,2 | 667   | 16,2 | 664   | 17,2 | 667   | 18,2 | 667   | 19,2 | 669   | 20,2 | 668   | 21,2 | 663   | 22,2 | 665   | 23,2 | 666   |
| 15,3 | 665   | 16,3 | 663   | 17,3 | 663   | 18,3 | 662   | 19,3 | 664   | 20,3 | 669   | 21,3 | 664   | 22,3 | 660   | 23,3 | 665   |
| 15,4 | 666   | 16,4 | 662   | 17,4 | 665   | 18,4 | 669   | 19,4 | 666   | 20,4 | 668   | 21,4 | 664   | 22,4 | 663   | 23,4 | 663   |
| 15,5 | 667   | 16,5 | 670   | 17,5 | 666   | 18,5 | 666   | 19,5 | 667   | 20,5 | 667   | 21,5 | 670   | 22,5 | 674   | 23,5 | 669   |
| 15,6 | 665   | 16,6 | 669   | 17,6 | 669   | 18,6 | 662   | 19,6 | 665   | 20,6 | 671   | 21,6 | 671   | 22,6 | 664   | 23,6 | 663   |
| 15,7 | 668   | 16,7 | 666   | 17,7 | 669   | 18,7 | 665   | 19,7 | 667   | 20,7 | 671   | 21,7 | 667   | 22,7 | 669   | 23,7 | 666   |
| 15,8 | 665   | 16,8 | 667   | 17,8 | 669   | 18,8 | 669   | 19,8 | 671   | 20,8 | 669   | 21,8 | 671   | 22,8 | 666   | 23,8 | 663   |
| 15,9 | 669   | 16,9 | 666   | 17,9 | 668   | 18,9 | 666   | 19,9 | 669   | 20,9 | 668   | 21,9 | 670   | 22,9 | 667   | 23,9 | 668   |

b. Schraubendrehungen des Mikrometers II.

|      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |      |       |
|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|------|-------|
| 15,0 | 1,658 | 16,0 | 1,661 | 17,0 | 1,660 | 18,0 | 1,661 | 19,0 | 1,658 | 20,0 | 1,663 | 21,0 | 1,662 | 22,0 | 1,664 | 23,0 | 1,659 |
| 15,1 | 656   | 16,1 | 659   | 17,1 | 660   | 18,1 | 657   | 19,1 | 663   | 20,1 | 661   | 21,1 | 662   | 22,1 | 659   | 23,1 | 659   |
| 15,2 | 652   | 16,2 | 652   | 17,2 | 659   | 18,2 | 660   | 19,2 | 661   | 20,2 | 660   | 21,2 | 665   | 22,2 | 664   | 23,2 | 658   |
| 15,3 | 657   | 16,3 | 658   | 17,3 | 661   | 18,3 | 656   | 19,3 | 662   | 20,3 | 657   | 21,3 | 664   | 22,3 | 659   | 23,3 | 661   |
| 15,4 | 655   | 16,4 | 658   | 17,4 | 661   | 18,4 | 661   | 19,4 | 658   | 20,4 | 660   | 21,4 | 663   | 22,4 | 662   | 23,4 | 659   |
| 15,5 | 657   | 16,5 | 662   | 17,5 | 661   | 18,5 | 661   | 19,5 | 662   | 20,5 | 660   | 21,5 | 662   | 22,5 | 664   | 23,5 | 661   |
| 15,6 | 659   | 16,6 | 658   | 17,6 | 663   | 18,6 | 663   | 19,6 | 659   | 20,6 | 662   | 21,6 | 662   | 22,6 | 663   | 23,6 | 664   |
| 15,7 | 656   | 16,7 | 659   | 17,7 | 663   | 18,7 | 664   | 19,7 | 665   | 20,7 | 661   | 21,7 | 665   | 22,7 | 659   | 23,7 | 663   |
| 15,8 | 661   | 16,8 | 656   | 17,8 | 657   | 18,8 | 662   | 19,8 | 660   | 20,8 | 661   | 21,8 | 662   | 22,8 | 662   | 23,8 | 663   |
| 15,9 | 656   | 16,9 | 661   | 17,9 | 659   | 18,9 | 662   | 19,9 | 655   | 20,9 | 659   | 21,9 | 664   | 22,9 | 659   | 23,9 | 664   |

Man sieht aus diesen Messungen, daß die Schrauben beider Mikrometer sehr vollkommen sind. Indessen tritt eine kleine, periodisch wiederkehrende Ungleichheit derselben deutlicher hervor, wenn man das Mittel aus jeder der 10 Zeilen beider Verzeichnisse nimmt. Dadurch erhält man:

K 2

|             | Mikrometer |        | Unterschiede vom Mittel |          |
|-------------|------------|--------|-------------------------|----------|
|             | I          | II     | I                       | II       |
|             | $R$        | $R$    | $R$                     | $R$      |
| 19,0        | 1,6667     | 1,6607 | + 0,0002 . 2            | + 0,0004 |
| 19,1        | 6651       | 6596   | - 0,0013 . 8            | - 0,0007 |
| 19,2        | 6657       | 6592   | - 0,0007 . 8            | - 0,0011 |
| 19,3        | 6639       | 6594   | - 0,0025 . 8            | - 0,0009 |
| 19,4        | 6651       | 6596   | - 0,0013 . 8            | - 0,0007 |
| 19,5        | 6684       | 6611   | + 0,0019 . 2            | + 0,0008 |
| 19,6        | 6666       | 6614   | + 0,0001 . 2            | + 0,0011 |
| 19,7        | 6676       | 6617   | + 0,0011 . 2            | + 0,0014 |
| 19,8        | 6678       | 6604   | + 0,0013 . 2            | + 0,0001 |
| 19,9        | 6679       | 6599   | + 0,0014 . 2            | - 0,0004 |
| Mittel..... | 1,66648    | 1,6603 |                         |          |

Die Verbesserung der aus den beiden letzten Columnen hervorgehenden kleinen Ungleichheiten, wird, insofern sie nicht über  $\cos 2a$  und  $\sin 2a$  fortgesetzt wird, durch die Formeln:

$$I \dots\dots a + 0,000461 \cos a - 0,000807 \sin a + 0,000227 \cos 2a - 0,000169 \sin 2a$$

$$II \dots\dots a + 0,000044 \cos a - 0,000371 \sin a + 0,000270 \cos 2a + 0,000120 \sin 2a$$

erlangt. Durch die Anwendung derselben werden die vorher gefundenen Unterschiede auf folgende gebracht:

|      | I            | II           |
|------|--------------|--------------|
|      | $R$          | $R$          |
| 19,0 | - 0,0002 . 5 | + 0,0005 . 2 |
| 19,1 | - 0,0005 . 0 | - 0,0002 . 9 |
| 19,2 | + 0,0011 . 2 | - 0,0001 . 1 |
| 19,3 | - 0,0007 . 6 | + 0,0003 . 7 |
| 19,4 | - 0,0006 . 6 | - 0,0002 . 3 |
| 19,5 | + 0,0014 . 7 | + 0,0001 . 3 |
| 19,6 | - 0,0008 . 5 | - 0,0002 . 4 |
| 19,7 | + 0,0000 . 4 | + 0,0004 . 0 |
| 19,8 | + 0,0001 . 3 | - 0,0001 . 9 |
| 19,9 | + 0,0002 . 8 | - 0,0003 . 5 |

Der Gewinn, welchen die Anwendung der Formeln, zur Verbesserung der unmittelbaren Angaben der Mikrometer gewähren kann, ist in der That nur gering, indem er selten ein Zehntausentel einer Linie übersteigt; allein da

die Formeln doch die kleinen Unterschiede noch mehr verkleinern, so ist auch kein Grund vorhanden, diesen Gewinn nicht zu benutzen. Ich habe die Formeln also angewandt.

Um auch die Werthe einer ganzen Drehung der Schrauben kennen zu lernen, und um zu erfahren, ob sie in unveränderter Gröfse, oder zu- oder abnehmend fortgehen, habe ich den ganzen *Pistor* und *Schiek'schen* Zoll, von 0<sup>6</sup>/<sub>6</sub> zu 0<sup>6</sup>/<sub>6</sub>, wie im 10<sup>ten</sup> §., gemessen. Die Messungen wurden viermal wiederholt, indem ich von 15<sup>0</sup>/<sub>0</sub> der Mikrometer anfang, und viermal indem ich an der Stelle der Schrauben anfang, wo die vorige Messung sich endigte, welches etwa bei 19<sup>9</sup>/<sub>9</sub> stattfand. Ich erhielt dadurch:

| Anfang .....                                       | Mikrometer I           |                        | Mikrometer II          |                        |
|----------------------------------------------------|------------------------|------------------------|------------------------|------------------------|
|                                                    | <sup>#</sup><br>15,000 | <sup>#</sup><br>19,905 | <sup>#</sup><br>15,000 | <sup>#</sup><br>19,900 |
| 0,0 bis 0,6                                        | 4,912                  | 4,9165                 | 4,903                  | 4,903                  |
| 0,6 — 1,2                                          | 920                    | 932                    | 924                    | 927                    |
| 1,2 — 1,8                                          | 911                    | 906                    | 902                    | 9145                   |
| 1,8 — 2,4                                          | 894                    | 900                    | 895                    | 893                    |
| 2,4 — 3,0                                          | 897                    | 905                    | 8955                   | 904                    |
| 3,0 — 3,6                                          | 9025                   | 9035                   | 900                    | 907                    |
| 3,6 — 4,2                                          | 910                    | 915                    | 902                    | 9125                   |
| 4,2 — 4,8                                          | 894                    | 900                    | 890                    | 889                    |
| 4,8 — 5,4                                          | 910                    | 913                    | 907                    | 917                    |
| 5,4 — 6,0                                          | 923                    | 928                    | 913                    | 919                    |
| 6,0 — 6,6                                          | 895                    | 896                    | 887                    | 8955                   |
| 6,6 — 7,2                                          | 888                    | 891                    | 886                    | 887                    |
| 7,2 — 7,8                                          | 910                    | 911                    | 907                    | 908                    |
| 7,8 — 8,4                                          | 905                    | 9145                   | 9065                   | 9025                   |
| 8,4 — 9,0                                          | 8855                   | 894                    | 8895                   | 8925                   |
| 9,0 — 9,6                                          | 895                    | 9105                   | 9045                   | 907                    |
| 9,6 — 10,2                                         | 8965                   | 900                    | 8775                   | 887                    |
| 10,2 — 10,8                                        | 914                    | 9185                   | 917                    | 923                    |
| 10,8 — 11,4                                        | 913                    | 919                    | 9055                   | 9025                   |
| 11,4 — 12,0                                        | 9195                   | 931                    | 912                    | 919                    |
| Summe .....                                        | 98,095                 | 98,2045                | 98,024                 | 98,104                 |
| † Zoll = 0 <sup>6</sup> / <sub>6</sub> 00275 ..... | 4,90475                | 4,91023                | 4,90120                | 4,90520                |

Verbessert man die Anfangs- und Endpunkte des durch die Schrauben gemessenen Raumes durch die obigen Formeln, so verwandeln sie sich in:

|                    |                         |                         |                         |                         |
|--------------------|-------------------------|-------------------------|-------------------------|-------------------------|
| Anfangspunkt ..... | $\overset{A}{15,00069}$ | $\overset{B}{19,90608}$ | $\overset{A}{15,00031}$ | $\overset{B}{19,90034}$ |
| Endpunkt .....     | $\overset{A}{19,90583}$ | $\overset{B}{24,81609}$ | $\overset{A}{19,90154}$ | $\overset{B}{24,80547}$ |
| Zwischenraum ..... | $\overset{A}{4,90514}$  | $\overset{B}{4,91001}$  | $\overset{A}{4,90123}$  | $\overset{B}{4,90513}$  |

Man erhält daraus den Werth einer Drehung der Schrauben, in Pariser Linien ausgedrückt, an zwei verschiedenen Stellen derselben,

| Mikrometer I               |                            | Mikrometer II              |                            |
|----------------------------|----------------------------|----------------------------|----------------------------|
| für $\overset{A}{17,4532}$ | $\overset{Z}{=} 0,1223767$ | für $\overset{A}{17,4509}$ | $\overset{Z}{=} 0,1224768$ |
| $\overset{A}{22,3611}$     | $\overset{Z}{=} 0,1222553$ | $\overset{A}{22,3529}$     | $\overset{Z}{=} 0,1223770$ |

und hieraus ferner die Reduction einer beobachteten und durch die periodische Formel verbesserten Angabe  $a'$  der Mikrometer auf  $20^A$ , unter der Annahme der Gleichförmigkeit der Veränderung des Werthes der Schraubendrehungen,

$$\begin{aligned} \text{für das Mikrometer I} &= 0,1223137 (a' - 20) - 0,00001237 (a' - 20)^2 \\ \text{— — — — — II} &= 0,1224249 (a' - 20) - 0,00001018 (a' - 20)^2 \end{aligned}$$

Eine Tafel, welche die Werthe dieser Reductionen, mit dem Argumente der unmittelbaren Angabe der Mikrometer ergibt, findet man in der *Beilage II*.

Ich muß noch zeigen, wie ich die Länge des hier und im  $10^{th}$  §. angewandten Zolles bestimmt habe. Da die fünffache Länge eines jeden der Anschiebe-Cylinder nahe ein Pariser Fufs und die Länge der halben Summe beider, durch ihre Vergleichung mit der Toise, sehr genau bekannt ist, so konnte die Länge des Zolles gefunden werden, indem man ihr Zwölffaches mit  $\frac{1}{12} (A+B)$  verglich. Um diese Vergleichung zu machen, stellte ich zuerst das Cylinder-Mikroskop in der Bahn des Apparats auf, beobachtete seine Stellung durch eins der Mikrometer und legte den Zoll so neben das Lager der Toise, dafs sein Anfangsstrich dem Zeiger des Mikroskops entsprach: dann verschob ich dieses um die ganze Länge des Zolles, dann den Zoll, dann wieder das Mikroskop u. s. w., bis das letztere um 12 Z vorgerückt war. Von der dem Mikrometer zugewandten Endfläche des Mikroskop-Cylinders an, legte ich darauf die Anschiebe-Cylinder fünfmal aneinander und beobachtete, mit dem Mikrometer, den Punkt wo der zuletzt aufgelegte sich befand. Der Unterschied dieser Mikrometerangabe von der anfänglichen, ergab die Vergleichung von 12 Z mit den Anschiebe-Cylindern. Auf diese Art habe ich gefunden:

$$\begin{aligned}
 {}^{12}Z &= 2A + 3B + 0,067 \\
 &= 3A + 2B + 0,118 \\
 &= 2A + 3B + 0,108 \\
 &= 3A + 2B + 0,163
 \end{aligned}$$

$$\text{Mittel ..... } {}^{12}Z = \frac{1}{4} \{A+B\} + 0,114$$

Darauf machte ich dieselbe Messung auf der anderen Seite des Lagers der Toise und erhielt:

$$\begin{aligned}
 {}^{12}Z &= 3A + 2B + 0,202 \\
 &= 2A + 3B + 0,200 \\
 &= 3A + 2B + 0,017 \\
 &= 2A + 3B + 0,020
 \end{aligned}$$

$$\text{Mittel ..... } {}^{12}Z = \frac{1}{4} \{A+B\} + 0,117$$

Das Mittel aus beiden ist

$${}^{12}Z = \frac{1}{4} \{A+B\} + 0,0143 \text{ ..... Wärme} = 19,5 C.$$

der Werth von  $\frac{1}{4}(A+B)$  ist aber, wie man im folgenden §. sehen wird, in der Wärme von  $16,25 = 38,811133$ , also in der Wärme der gegenwärtigen Messung (§. 11.) =  $28,81208$ . Hieraus folgt  ${}^{12}Z = 144,0747$  und nach der Reduction auf  $16,25$  des Thermometers =  $144,0659$ . Man hat also die Länge des Zolls =  $12,0055$ .

#### §. 14.

##### *Bestimmung der Länge der Anschiebe-Cylinder.*

Die im 5<sup>ten</sup> §. enthaltene Bestimmung dieser Art konnte gegenwärtig nicht wieder angewandt werden, indem Hr. *Baumann*, vor der Absendung des Apparats nach Königsberg, die kugelförmigen Endflächen der Cylinder neu polirt, diese also verkürzt hatte. Die neue Bestimmung habe ich so angeordnet, daß ich an jedem Tage, an welchem ich die Länge des Preussischen Original-Maasses, immer 6 Mal wiederholt, gemessen hatte, zwei, den im 5<sup>ten</sup> §. mitgetheilten durchaus ähnliche, Messungen von  ${}^{15}(A+B)$  machte. In dem folgenden Verzeichnisse dieser Beobachtungen bemerkt man aber den Unterschied von dem früheren, daß die Angabe jedes der Mikrometer in Pariser Linien verwandelt worden ist; hätte ich die frühere

Form wieder beobachten wollen, so würde ich zwei neue, die Verbesserungen der Angaben der Mikrometer durch die im vorigen §. gegebenen Formeln enthaltende Columnen, haben einzusetzen müssen; ich habe daher die Anwendung der Tafel der Beilage II vorgezogen.

| 1537    |         | Wärme | Mikrometer I |         |         | Mikrometer II |         |            | Summe | 15(A+B)<br>- Toise | Wärme |
|---------|---------|-------|--------------|---------|---------|---------------|---------|------------|-------|--------------------|-------|
|         |         | C     | R            | L       | R       | L             | L       |            |       |                    |       |
| Juli 25 | Toise u | 18,75 | 19,4519      | -0,0671 | 16,9669 | -0,3714       | -0,4385 | + 0,3332   | L     | 0                  |       |
|         | 15(A+B) | 18,70 | 17,9883      | -0,2460 | 15,7110 | -0,5252       | -0,7712 |            |       |                    |       |
|         |         | 18,70 | 17,2507      | -0,3365 | 16,4478 | -0,4350       | -0,7715 |            |       |                    |       |
|         | Toise o | 18,68 | 18,2738      | -0,2113 | 18,1508 | -0,2265       | -0,4378 |            |       |                    |       |
| —       | Toise o | 18,63 | 18,2738      | -0,2113 | 18,1503 | -0,2265       | -0,4378 | + 0,3347   | L     | 18,62              |       |
|         | 15(A+B) | 18,60 | 16,5812      | -0,4183 | 17,1036 | -0,3547       | -0,7730 |            |       |                    |       |
|         |         | 18,60 | 16,8739      | -0,3823 | 16,8183 | -0,3896       | -0,7719 |            |       |                    |       |
|         | Toise u | 18,65 | 18,9751      | -0,1253 | 17,4493 | -0,3124       | -0,4377 |            |       |                    |       |
| 26      | Toise o | 15,07 | 17,9362      | -0,2524 | 18,6992 | -0,1592       | -0,4116 | + 0,3358.5 | L     | 15,10              |       |
|         | 15(A+B) | 15,09 | 16,8536      | -0,3848 | 17,0370 | -0,3628       | -0,7476 |            |       |                    |       |
|         |         | 15,12 | 16,8098      | -0,3902 | 17,0836 | -0,3571       | -0,7473 |            |       |                    |       |
|         | Toise u | 15,12 | 18,4763      | -0,1864 | 18,1613 | -0,2252       | -0,4116 |            |       |                    |       |
| —       | Toise u | 15,14 | 18,4763      | -0,1864 | 18,1616 | -0,2252       | -0,4116 | + 0,3368.5 | L     | 15,18              |       |
|         | 15(A+B) | 15,16 | 16,9897      | -0,3682 | 16,8921 | -0,3805       | -0,7487 |            |       |                    |       |
|         |         | 15,20 | 16,8351      | -0,3871 | 17,0486 | -0,3614       | -0,7485 |            |       |                    |       |
|         | Toise o | 15,20 | 18,2256      | -0,2172 | 18,4100 | -0,1947       | -0,4119 |            |       |                    |       |
| Aug. 1  | Toise o | 17,75 | 18,1535      | -0,2260 | 18,3397 | -0,2034       | -0,4294 | + 0,3333.5 | L     | 17,75              |       |
|         | 15(A+B) | 17,75 | 16,7802      | -0,3939 | 16,9927 | -0,3682       | -0,7621 |            |       |                    |       |
|         |         | 17,73 | 16,7802      | -0,3939 | 16,9795 | -0,3698       | -0,7637 |            |       |                    |       |
|         | Toise u | 17,75 | 17,6538      | -0,2870 | 18,8345 | -0,1427       | -0,4297 |            |       |                    |       |
| —       | Toise u | 17,75 | 17,6539      | -0,2870 | 18,8350 | -0,1426       | -0,4296 | + 0,3332.5 | L     | 17,73              |       |
|         | 15(A+B) | 17,70 | 16,5635      | -0,4205 | 17,2073 | -0,3421       | -0,7626 |            |       |                    |       |
|         |         | 17,73 | 16,7542      | -0,3971 | 17,0150 | -0,3655       | -0,7626 |            |       |                    |       |
|         | Toise o | 17,75 | 17,3792      | -0,3207 | 19,1150 | -0,1084       | -0,4291 |            |       |                    |       |
| 4       | Toise o | 20,12 | 18,4430      | -0,2028 | 18,0895 | -0,2339       | -0,4367 | + 0,3302   | L     | 20,14              |       |
|         | 15(A+B) | 20,12 | 17,0128      | -0,3654 | 16,7199 | -0,4016       | -0,7670 |            |       |                    |       |
|         |         | 20,15 | 16,5552      | -0,4211 | 17,1740 | -0,3461       | -0,7672 |            |       |                    |       |
|         | Toise u | 20,17 | 18,3017      | -0,2079 | 18,1285 | -0,2292       | -0,4371 |            |       |                    |       |
| —       | Toise u | 20,17 | 18,3011      | -0,2080 | 18,1283 | -0,2292       | -0,4372 | + 0,3312   | L     | 20,20              |       |
|         | 15(A+B) | 20,17 | 16,8833      | -0,3812 | 16,8383 | -0,3871       | -0,7683 |            |       |                    |       |
|         |         | 20,22 | 16,8007      | -0,3913 | 16,9260 | -0,3764       | -0,7677 |            |       |                    |       |
|         | Toise o | 20,25 | 18,3017      | -0,2078 | 18,1336 | -0,2286       | -0,4364 |            |       |                    |       |



| 1837    | Wärme         | Mikrometer I |         | Mikrometer II |         | Summe   | 15(A+B)<br>- Toise | Wärme |
|---------|---------------|--------------|---------|---------------|---------|---------|--------------------|-------|
|         | $\frac{C}{O}$ | $R$          | $L$     | $R$           | $L$     | $L$     |                    |       |
| Aug. 13 | Toise o       | 18,9161      | -0,1325 | 17,4117       | -0,3170 | -0,1495 | + 0,3291           | 22,25 |
|         | 15(A+B)       | 22,24        | 15,9905 | -0,4905       | 17,6361 | -0,2894 |                    |       |
|         |               | 22,27        | 17,0542 | -0,3604       | 16,5807 | -0,4186 |                    |       |
|         | Toise u       | 22,29        | 17,8574 | -0,2583       | 18,4245 | -0,1929 |                    |       |
| -       | Toise u       | 22,27        | 17,8875 | -0,2583       | 18,4245 | -0,1929 | + 0,3288.5         | 22,25 |
|         | 15(A+B)       | 22,25        | 17,1256 | -0,3517       | 16,4943 | -0,4293 |                    |       |
|         |               | 22,25        | 16,2054 | -0,4644       | 17,4273 | -0,3151 |                    |       |
|         | Toise o       | 22,25        | 18,3560 | -0,2012       | 17,9550 | -0,2504 |                    |       |
| 20      | Toise o       | 15,42        | 19,6246 | -0,0459       | 17,0555 | -0,1606 | + 0,3351           | 15,58 |
|         | 15(A+B)       | 15,49        | 16,9392 | -0,3719       | 16,9725 | -0,3707 |                    |       |
|         |               | 15,67        | 16,8850 | -0,3806       | 17,0396 | -0,3625 |                    |       |
|         | Toise u       | 15,74        | 18,3860 | -0,1975       | 18,2737 | -0,2115 |                    |       |
| -       | Toise u       | 15,75        | 18,3860 | -0,1975       | 18,2746 | -0,2114 | + 0,3359.5         | 15,84 |
|         | 15(A+B)       | 15,75        | 16,8842 | -0,3811       | 17,0335 | -0,3632 |                    |       |
|         |               | 15,85        | 17,1151 | -0,3330       | 16,7860 | -0,3935 |                    |       |
|         | Toise o       | 15,99        | 19,0287 | -0,1187       | 17,6208 | -0,2913 |                    |       |
| 25      | Toise o       | 13,16        | 18,5172 | -0,1814       | 18,5153 | -0,1817 | + 0,3361           | 13,17 |
|         | 15(A+B)       | 13,16        | 16,8150 | -0,3896       | 17,4721 | -0,3095 |                    |       |
|         |               | 13,16        | 16,9903 | -0,3682       | 17,2980 | -0,3310 |                    |       |
|         | Toise u       | 13,18        | 18,6991 | -0,1591       | 18,1404 | -0,2033 |                    |       |
| -       | Toise u       | 13,11        | 18,6991 | -0,1591       | 18,3407 | -0,2034 | + 0,3372           | 13,08 |
|         | 15(A+B)       | 13,06        | 16,9103 | -0,1779       | 17,3773 | -0,3212 |                    |       |
|         |               | 13,08        | 16,0732 | -0,4805       | 18,2095 | -0,2193 |                    |       |
|         | Toise o       | 13,08        | 19,1007 | -0,1100       | 17,9107 | -0,2521 |                    |       |
| 26      | Toise u       | 13,16        | 18,6119 | -0,1698       | 18,1200 | -0,1935 | + 0,3365           | 13,29 |
|         | 15(A+B)       | 13,27        | 17,1018 | -0,3546       | 17,1743 | -0,3461 |                    |       |
|         |               | 13,32        | 17,1477 | -0,3490       | 17,1409 | -0,3501 |                    |       |
|         | Toise o       | 13,41        | 18,0336 | -0,2405       | 18,9947 | -0,1230 |                    |       |
| -       | Toise o       | 13,41        | 18,0344 | -0,2405       | 18,9957 | -0,1229 | + 0,3368.5         | 13,43 |
|         | 15(A+B)       | 13,38        | 17,9274 | -0,3636       | 17,2565 | -0,3161 |                    |       |
|         |               | 13,46        | 16,9800 | -0,3694       | 17,2977 | -0,3310 |                    |       |
|         | Toise u       | 13,46        | 18,6185 | -0,1653       | 18,3861 | -0,1977 |                    |       |

Um diese Messungen auf die Normaltemperatur =  $16^{\circ},25$  zu reduciren, muß man  $0^{\circ},0009805 (t - 16^{\circ},25)$  hinzufügen; dadurch ergeben sie:

$$30. \frac{1}{2} \{A+B\} = \text{Toise } P + 0^{\circ},3356 \quad \left| \begin{array}{l} \text{Unterschied} + 0^{\circ},0008.1 \\ + 0,3370 \quad \dots\dots\dots + 0,0022.1 \\ + 0,3347 \quad \dots\dots\dots - 0,0000.9 \end{array} \right|$$

$L$

|                                                                      |                          |
|----------------------------------------------------------------------|--------------------------|
| 30. $\frac{1}{\tau} \{A+B\} = \text{Toise } P + 0,3358$              | Unterschied $+ 0,0010.1$ |
| $+ 0,3318$                                                           | $..... + 0,0000.1$       |
| $+ 0,3317$                                                           | $..... - 0,0000.9$       |
| $+ 0,3341$                                                           | $..... - 0,0006.9$       |
| $+ 0,3351$                                                           | $..... + 0,0003.1$       |
| $+ 0,3350$                                                           | $..... + 0,0002.1$       |
| $+ 0,3348$                                                           | $..... + 0,0000.1$       |
| $+ 0,3344$                                                           | $..... - 0,0003.9$       |
| $+ 0,3355$                                                           | $..... + 0,0007.1$       |
| $+ 0,3333$                                                           | $..... - 0,0014.9$       |
| $+ 0,3341$                                                           | $..... - 0,0006.9$       |
| $+ 0,3336$                                                           | $..... - 0,0011.9$       |
| $+ 0,3341$                                                           | $..... - 0,0006.9$       |
| Mittel..... 30. $\frac{1}{\tau} \{A+B\} = \text{Toise } P + 0,33479$ |                          |

Der mittlere Fehler jeder dieser Messungen ist  $= \pm 0,00091$ , des Mittels also  $= \pm 0,00023$ . Man erhält daraus

$$30. \frac{1}{\tau} (A+B) = 864,33399$$

und  $\frac{1}{\tau} (A+B) = 28,811133$

## §. 15.

*Zweite Reihe der Messungen, im Jahre 1837.*

Das Verfahren bei den Beobachtungen war genau dasselbe, welches ich im 12<sup>ten</sup> §. angegeben habe. Ich kann also die Versuche, ohne weitere Erklärung, folgen lassen.

| 1837    |         | Wärme<br>$\frac{C}{\theta}$ | Mikrometer I |          |          | Mikrometer II |          |          | Summe | $20 + \frac{1}{\tau}(A+B)$<br>— Toise | Wärme    |
|---------|---------|-----------------------------|--------------|----------|----------|---------------|----------|----------|-------|---------------------------------------|----------|
| Juli 25 | Toise u | 18,89                       | 18,0964      | — 0,2329 | 18,2909  | — 0,2094      | — 0,4423 | — 0,4097 | 18,90 |                                       |          |
|         | 20' + A | 18,90                       | 19,7540      | — 0,0300 | 20,0148  | + 0,0019      | — 0,0281 |          |       |                                       |          |
|         | 20' + B | 18,87                       | 19,7488      | — 0,0306 | 19,9538  | — 0,0056      | — 0,0362 |          |       |                                       |          |
|         | Toise o | 18,93                       | 18,2940      | — 0,2088 | 18,4004  | — 0,2326      | — 0,4414 |          |       |                                       |          |
|         | —       | Toise o                     | 18,92        | 18,2950  | — 0,2087 | 18,4036       | — 0,2322 |          |       | — 0,4409                              | — 0,4091 |
| 20' + A |         | 18,85                       | 19,7680      | — 0,0283 | 19,9989  | — 0,0001      | — 0,0284 |          |       |                                       |          |
| 20' + B |         | 18,87                       | 18,7981      | — 0,1469 | 20,0133  | + 0,1118      | — 0,0351 |          |       |                                       |          |
| Toise u |         | 18,87                       | 18,2382      | — 0,2157 | 18,1622  | — 0,2251      | — 0,4408 |          |       |                                       |          |

| 1837    |           | Wärme | Mikrometer I |          |         | Mikrometer II |          | Summe      | $2O + \frac{1}{2}(A+B)$<br>— Toise | Wärme |
|---------|-----------|-------|--------------|----------|---------|---------------|----------|------------|------------------------------------|-------|
|         |           | 0     | R            | L        | R       | L             | L        |            |                                    |       |
| Juli 25 | Toise u   | 18,85 | 18,2383      | — 0,2157 | 18,1647 | — 0,2248      | — 0,4405 | — 0,4101   | 0                                  | 18,83 |
|         | 2O + A    | 18,83 | 20,4265      | + 0,0521 | 19,3592 | — 0,0786      | — 0,0265 |            |                                    |       |
|         | 2O' + B   | 18,80 | 20,4219      | + 0,0516 | 19,3088 | — 0,0847      | — 0,0331 |            |                                    |       |
|         | Toise o   | 18,85 | 19,0563      | — 0,1151 | 17,3558 | — 0,3239      | — 0,4393 |            |                                    |       |
|         | — Toise o | 18,85 | 19,0540      | — 0,1157 | 17,3570 | — 0,3237      | — 0,4394 |            |                                    |       |
| —       | 2O' + A   | 18,79 | 19,9922      | — 0,0009 | 19,7903 | — 0,0256      | — 0,0265 | — 0,4096,5 | 18,795                             |       |
|         | 2O' + B   | 18,79 | 20,0127      | + 0,0016 | 19,7147 | — 0,0349      | — 0,0333 |            |                                    |       |
|         | Toise u   | 18,75 | 18,6065      | — 0,1705 | 17,8009 | — 0,2692      | — 0,4397 |            |                                    |       |
|         | — Toise u | 18,80 | 18,6071      | — 0,1704 | 17,8017 | — 0,2691      | — 0,4395 |            |                                    |       |
|         | 2O' + A   | 18,77 | 20,1764      | + 0,0215 | 19,6120 | — 0,0474      | — 0,0259 |            |                                    |       |
| —       | 2O' + B   | 18,75 | 20,1737      | + 0,0210 | 19,5609 | — 0,0537      | — 0,0327 | — 0,4103   | 18,77                              |       |
|         | Toise o   | 18,75 | 18,5466      | — 0,1778 | 17,8609 | — 0,2619      | — 0,4397 |            |                                    |       |
|         | — Toise o | 18,75 | 18,5465      | — 0,1778 | 17,8720 | — 0,2605      | — 0,4383 |            |                                    |       |
|         | 2O' + A   | 18,75 | 19,7616      | — 0,0291 | 20,0351 | + 0,0043      | — 0,0248 |            |                                    |       |
|         | 2O' + B   | 18,75 | 19,7683      | — 0,0282 | 19,9663 | — 0,0041      | — 0,0323 |            |                                    |       |
| 26      | Toise u   | 18,75 | 19,1520      | — 0,0671 | 16,9659 | — 0,3715      | — 0,4386 | — 0,4099   | 18,75                              |       |
|         | — Toise o | 15,32 | 17,4112      | — 0,3168 | 19,1913 | — 0,0991      | — 0,4159 |            |                                    |       |
|         | 2O' + A   | 15,32 | 17,8949      | — 0,2574 | 22,0678 | + 0,2531      | — 0,0043 |            |                                    |       |
|         | 2O' + B   | 15,29 | 17,9025      | — 0,2565 | 21,9979 | + 0,2446      | — 0,0119 |            |                                    |       |
|         | Toise u   | 15,27 | 19,3578      | — 0,0787 | 17,2608 | — 0,3355      | — 0,4142 |            |                                    |       |
| —       | Toise u   | 15,24 | 17,9134      | — 0,2509 | 18,6666 | — 0,1632      | — 0,4141 | — 0,4072,5 | 15,15                              |       |
|         | 2O' + A   | 15,12 | 19,9895      | — 0,0012 | 19,9893 | — 0,0013      | — 0,0025 |            |                                    |       |
|         | 2O' + B   | 15,12 | 19,9775      | — 0,0027 | 19,9393 | — 0,0074      | — 0,0101 |            |                                    |       |
|         | Toise o   | 15,12 | 18,7075      | — 0,1580 | 17,9170 | — 0,2550      | — 0,4130 |            |                                    |       |
|         | — Toise o | 15,10 | 18,7069      | — 0,1581 | 17,9176 | — 0,2549      | — 0,4130 |            |                                    |       |
| —       | 2O' + A   | 15,10 | 20,0122      | + 0,0016 | 19,9647 | — 0,0043      | — 0,0027 | — 0,4106   | 15,11                              |       |
|         | 2O' + B   | 15,12 | 20,0117      | + 0,0015 | 19,9068 | — 0,0114      | — 0,0099 |            |                                    |       |
|         | Toise u   | 15,12 | 18,1477      | — 0,2267 | 18,4896 | — 0,1849      | — 0,4116 |            |                                    |       |
|         | — Toise u | 15,08 | 18,1479      | — 0,2266 | 18,4901 | — 0,1849      | — 0,4115 |            |                                    |       |
|         | 2O' + A   | 15,09 | 20,1038      | + 0,0127 | 19,8790 | — 0,0148      | — 0,0021 |            |                                    |       |
| —       | 2O' + B   | 15,06 | 20,1150      | + 0,0140 | 19,8120 | — 0,0230      | — 0,0090 | — 0,4066   | 15,07                              |       |
|         | Toise o   | 15,06 | 17,6801      | — 0,2838 | 18,9457 | — 0,1290      | — 0,4128 |            |                                    |       |
|         | — Toise o | 15,03 | 17,6807      | — 0,2837 | 18,9483 | — 0,1287      | — 0,4124 |            |                                    |       |
|         | 2O' + A   | 15,06 | 19,8701      | — 0,0158 | 20,1076 | + 0,0132      | — 0,0026 |            |                                    |       |
|         | 2O' + B   | 15,04 | 19,9014      | — 0,0119 | 20,0230 | + 0,0028      | — 0,0091 |            |                                    |       |
| —       | Toise u   | 15,03 | 18,0760      | — 0,2354 | 18,5585 | — 0,1764      | — 0,4118 | — 0,4062,5 | 15,04                              |       |
|         | — Toise u | 15,03 | 18,0760      | — 0,2354 | 18,5585 | — 0,1764      | — 0,4118 |            |                                    |       |

| 1837    |         | Wärme    | Mikrometer I |          |          | Mikrometer II |          |          | Summe | $2O' + \frac{1}{2}(A+B)$<br>— Toise | Wärme  |
|---------|---------|----------|--------------|----------|----------|---------------|----------|----------|-------|-------------------------------------|--------|
|         |         | $\theta$ | $\alpha$     | $\beta$  | $\gamma$ | $\alpha$      | $\beta$  | $\gamma$ |       |                                     |        |
| Juli 26 | Toise u | 15,03    | 18,6679      | — 0,2164 | 18,5707  | — 0,1719      | — 0,1113 |          |       | — 0,1067                            | 15,065 |
|         | 2O' + A | 15,07    | 19,8138      | — 0,0227 | 20,1700  | + 0,0208      | — 0,0019 |          |       |                                     |        |
|         | 2O' + B | 15,07    | 19,8218      | — 0,0217 | 20,1117  | + 0,0137      | — 0,0080 |          |       |                                     |        |
|         | Toise o | 15,09    | 17,4350      | — 0,2525 | 18,6972  | — 0,1595      | — 0,1120 |          |       |                                     |        |
| Aug. 1  | Toise o | 18,05    | 19,0592      | — 0,1151 | 17,1170  | — 0,1163      | — 0,1313 |          |       | — 0,1098.5                          | 18,065 |
|         | 2O' + A | 18,08    | 19,0086      | — 0,1212 | 20,8381  | + 0,1027      | — 0,0185 |          |       |                                     |        |
|         | 2O' + B | 18,08    | 19,7021      | — 0,1117 | 20,7311  | + 0,0895      | — 0,0252 |          |       |                                     |        |
|         | Toise u | 18,05    | 18,2946      | — 0,2089 | 18,1788  | — 0,2211      | — 0,1320 |          |       |                                     |        |
| —       | Toise u | 18,05    | 18,2948      | — 0,2088 | 18,1800  | — 0,2229      | — 0,1317 |          |       | — 0,1094                            | 18,07  |
|         | 2O' + A | 18,08    | 19,1939      | — 0,0619 | 20,1390  | + 0,0426      | — 0,0193 |          |       |                                     |        |
|         | 2O' + B | 18,08    | 19,5018      | — 0,0610 | 20,2963  | + 0,0362      | — 0,0248 |          |       |                                     |        |
|         | Toise o | 18,08    | 18,4089      | — 0,1947 | 18,0681  | — 0,2365      | — 0,1312 |          |       |                                     |        |
| —       | Toise o | 18,08    | 18,1088      | — 0,1917 | 18,0679  | — 0,2366      | — 0,1313 |          |       | — 0,1100                            | 18,095 |
|         | 2O' + A | 18,10    | 19,5439      | — 0,0558 | 20,3111  | + 0,0380      | — 0,0178 |          |       |                                     |        |
|         | 2O' + B | 18,10    | 19,5524      | — 0,0548 | 20,2416  | + 0,0295      | — 0,0253 |          |       |                                     |        |
|         | Toise u | 18,10    | 18,1439      | — 0,2271 | 18,3293  | — 0,2047      | — 0,1318 |          |       |                                     |        |
| —       | Toise u | 18,08    | 18,1447      | — 0,2270 | 18,3353  | — 0,2049      | — 0,1309 |          |       | — 0,1089                            | 18,065 |
|         | 2O' + A | 18,08    | 19,1036      | — 0,0730 | 20,4433  | + 0,0543      | — 0,0187 |          |       |                                     |        |
|         | 2O' + B | 18,05    | 19,4723      | — 0,0646 | 20,3281  | + 0,0401      | — 0,0245 |          |       |                                     |        |
|         | Toise o | 18,05    | 18,6889      | — 0,1604 | 17,7971  | — 0,2697      | — 0,1301 |          |       |                                     |        |
| —       | Toise o | 18,03    | 18,6888      | — 0,1604 | 17,7976  | — 0,2696      | — 0,1300 |          |       | — 0,1094                            | 17,95  |
|         | 2O' + A | 17,95    | 19,2878      | — 0,0872 | 20,5731  | + 0,0702      | — 0,0170 |          |       |                                     |        |
|         | 2O' + B | 17,93    | 19,2881      | — 0,0872 | 20,5111  | + 0,0626      | — 0,0246 |          |       |                                     |        |
|         | Toise u | 17,90    | 18,0703      | — 0,2361 | 18,4137  | — 0,1943      | — 0,1304 |          |       |                                     |        |
| —       | Toise u | 17,85    | 18,0706      | — 0,2360 | 18,4146  | — 0,1941      | — 0,1301 |          |       | — 0,1091.5                          | 17,815 |
|         | 2O' + A | 17,83    | 19,7544      | — 0,0300 | 20,1049  | + 0,0128      | — 0,0172 |          |       |                                     |        |
|         | 2O' + B | 17,80    | 19,7715      | — 0,0279 | 20,0377  | + 0,0046      | — 0,0231 |          |       |                                     |        |
|         | Toise o | 17,78    | 18,1542      | — 0,2259 | 18,1395  | — 0,2034      | — 0,1293 |          |       |                                     |        |
| 4       | Toise u | 20,25    | 19,2146      | — 0,0962 | 17,2046  | — 0,1424      | — 0,1386 |          |       | — 0,1114                            | 20,27  |
|         | 2O' + A | 20,30    | 19,9860      | — 0,0016 | 19,8244  | — 0,0215      | — 0,0231 |          |       |                                     |        |
|         | 2O' + B | 20,27    | 19,9910      | — 0,0010 | 19,7726  | — 0,0278      | — 0,0288 |          |       |                                     |        |
|         | Toise o | 20,25    | 19,6711      | — 0,0402 | 16,7665  | — 0,3959      | — 0,1361 |          |       |                                     |        |
| —       | Toise o | 20,25    | 19,6710      | — 0,0402 | 16,7671  | — 0,3959      | — 0,1361 |          |       | — 0,1118.5                          | 20,23  |
|         | 2O' + A | 20,22    | 19,5767      | — 0,0518 | 20,2353  | + 0,0299      | — 0,0219 |          |       |                                     |        |
|         | 2O' + B | 20,25    | 19,5861      | — 0,0506 | 20,1778  | + 0,0217      | — 0,0289 |          |       |                                     |        |
|         | Toise u | 20,20    | 19,2036      | — 0,0975 | 17,2167  | — 0,1409      | — 0,1384 |          |       |                                     |        |

| 1837   |         | Wärme         |         | Mikrometer I |         | Mikrometer II |          | Summe      | $2\sigma + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Tem}$ | Wärme  |
|--------|---------|---------------|---------|--------------|---------|---------------|----------|------------|-------------------------------------------|--------|
|        |         | $\frac{C}{L}$ |         | R            | L       | R             | L        |            |                                           |        |
| Aug. 4 | Toise u | 20,20         | 18,1617 | — 0,2250     | 18,2673 | — 0,2123      | — 0,4373 | — 0,4114   | 0                                         | 20,215 |
|        | 2O'+A   | 20,22         | 20,0617 | + 0,0076     | 19,7581 | — 0,0296      | — 0,0220 |            |                                           |        |
|        | 2O'+B   | 20,22         | 20,0361 | + 0,0069     | 19,7072 | — 0,0358      | — 0,0289 |            |                                           |        |
|        | Toise o | 20,22         | 18,0196 | — 0,2422     | 18,4127 | — 0,1941      | — 0,4366 |            |                                           |        |
| —      | Toise o | 20,20         | 18,0192 | — 0,2423     | 18,4133 | — 0,1943      | — 0,4366 | — 0,4115.5 | 20,17                                     | 20,17  |
|        | 2O'+A   | 20,17         | 19,6986 | — 0,0368     | 20,1215 | + 0,0152      | — 0,0216 |            |                                           |        |
|        | 2O'+B   | 20,17         | 19,7081 | — 0,0357     | 20,0589 | + 0,0072      | — 0,0285 |            |                                           |        |
|        | Toise u | 20,15         | 18,0336 | — 0,2381     | 18,3789 | — 0,1985      | — 0,4366 |            |                                           |        |
| —      | Toise u | 20,10         | 18,4580 | — 0,1887     | 17,9811 | — 0,2472      | — 0,4359 | — 0,4120   | 20,075                                    | 20,075 |
|        | 2O'+B   | 20,10         | 19,9271 | — 0,0088     | 19,8440 | — 0,0191      | — 0,0279 |            |                                           |        |
|        | 2O'+A   | 20,10         | 19,9180 | — 0,0099     | 19,9075 | — 0,0113      | — 0,0212 |            |                                           |        |
|        | Toise o | 20,00         | 18,3418 | — 0,2030     | 18,0877 | — 0,2342      | — 0,4372 |            |                                           |        |
| —      | Toise o | 20,12         | 18,3380 | — 0,2034     | 18,1035 | — 0,2322      | — 0,4356 | — 0,4104   | 20,09                                     | 20,09  |
|        | 2O'+A   | 20,05         | 19,6271 | — 0,0456     | 20,1934 | + 0,0238      | — 0,0218 |            |                                           |        |
|        | 2O'+B   | 20,10         | 19,6328 | — 0,0449     | 20,1313 | + 0,0160      | — 0,0289 |            |                                           |        |
|        | Toise u | 20,10         | 18,4583 | — 0,1887     | 17,9809 | — 0,2472      | — 0,4359 |            |                                           |        |
| 13     | Toise o | 21,87         | 18,5374 | — 0,1789     | 17,7881 | — 0,2708      | — 0,4497 | — 0,4131.5 | 21,89                                     | 21,89  |
|        | 2O'+A   | 21,89         | 19,9126 | — 0,0106     | 19,8244 | — 0,0215      | — 0,0321 |            |                                           |        |
|        | 2O'+B   | 21,89         | 19,9005 | — 0,0120     | 19,7671 | — 0,0285      | — 0,0405 |            |                                           |        |
|        | Toise u | 21,92         | 19,3856 | — 0,0752     | 16,9452 | — 0,3740      | — 0,4492 |            |                                           |        |
| —      | Toise u | 21,97         | 19,3855 | — 0,0753     | 16,9450 | — 0,3741      | — 0,4494 | — 0,4139   | 21,99                                     | 21,99  |
|        | 2O'+A   | 21,99         | 19,7671 | — 0,0284     | 19,9671 | — 0,0040      | — 0,0324 |            |                                           |        |
|        | 2O'+B   | 22,02         | 19,7790 | — 0,0269     | 19,9006 | — 0,0121      | — 0,0390 |            |                                           |        |
|        | Toise o | 21,99         | 18,9071 | — 0,1336     | 17,4179 | — 0,3162      | — 0,4498 |            |                                           |        |
| —      | Toise o | 21,99         | 18,9070 | — 0,1336     | 17,4177 | — 0,3162      | — 0,4498 | — 0,4136.5 | 22,03                                     | 22,03  |
|        | 2O'+A   | 21,99         | 19,8153 | — 0,0225     | 19,9161 | — 0,0102      | — 0,0327 |            |                                           |        |
|        | 2O'+B   | 22,04         | 19,8171 | — 0,0223     | 19,8472 | — 0,0187      | — 0,0410 |            |                                           |        |
|        | Toise u | 22,09         | 19,7065 | — 0,0358     | 16,6073 | — 0,4154      | — 0,4512 |            |                                           |        |
| —      | Toise u | 22,12         | 19,7065 | — 0,0358     | 16,6071 | — 0,4154      | — 0,4512 | — 0,4138   | 22,13                                     | 22,13  |
|        | 2O'+A   | 22,12         | 19,4104 | — 0,0722     | 20,1116 | + 0,0380      | — 0,0342 |            |                                           |        |
|        | 2O'+B   | 22,14         | 19,4210 | — 0,0709     | 20,2483 | + 0,0303      | — 0,0406 |            |                                           |        |
|        | Toise o | 22,14         | 18,7034 | — 0,1586     | 17,6101 | — 0,2926      | — 0,4512 |            |                                           |        |
| —      | Toise o | 22,14         | 18,7054 | — 0,1583     | 17,6100 | — 0,2926      | — 0,4509 | — 0,4129.5 | 22,155                                    | 22,155 |
|        | 2O'+A   | 22,14         | 19,4954 | — 0,0618     | 20,2291 | + 0,0279      | — 0,0349 |            |                                           |        |
|        | 2O'+B   | 22,17         | 19,5011 | — 0,0611     | 20,1617 | + 0,0198      | — 0,0413 |            |                                           |        |
|        | Toise u | 22,17         | 18,7912 | — 0,1478     | 17,5301 | — 0,3024      | — 0,4502 |            |                                           |        |

| 1837    |         | Wärme | Mikrometer I |          |         | Mikrometer II |          | Summe      | $2\sigma + \frac{1}{2}(A+B)$<br>— Toise | Wärme  |
|---------|---------|-------|--------------|----------|---------|---------------|----------|------------|-----------------------------------------|--------|
|         |         | C     | A            | L        | A       | L             | L        |            |                                         |        |
| Aug. 13 | Toise u | 22,19 | 18,7911      | — 0,1478 | 17,5317 | — 0,3022      | — 0,4500 | — 0,4124   | 0                                       | 22,20  |
|         | 20' + A | 22,22 | 19,6593      | — 0,0417 | 20,0593 | + 0,0073      | — 0,0344 |            |                                         |        |
|         | 20' + B | 22,19 | 19,6705      | — 0,0403 | 20,0000 | 0,0000        | — 0,0403 |            |                                         |        |
|         | Toise u | 22,19 | 18,9160      | — 0,1325 | 17,4115 | — 0,3170      | — 0,4495 |            |                                         |        |
| 20      | Toise o | 14,45 | 18,7548      | — 0,1523 | 17,9631 | — 0,2494      | — 0,4017 | — 0,4051   | 14,55                                   | 14,55  |
|         | 20' + A | 14,57 | 19,2337      | — 0,0939 | 20,8172 | + 0,1001      | + 0,0062 |            |                                         |        |
|         | 20' + B | 14,57 | 19,2522      | — 0,0916 | 20,7482 | + 0,0916      | 0,0000   |            |                                         |        |
|         | Toise u | 14,60 | 18,9550      | — 0,1277 | 17,7570 | — 0,2746      | — 0,4023 |            |                                         |        |
| —       | Toise u | 14,62 | 18,9550      | — 0,1277 | 17,7566 | — 0,2747      | — 0,4024 | — 0,4059   | 14,69                                   | 14,69  |
|         | 20' + A | 14,65 | 19,8400      | — 0,0195 | 20,2150 | + 0,0262      | + 0,0067 |            |                                         |        |
|         | 20' + B | 14,72 | 19,8422      | — 0,0192 | 20,1621 | + 0,0198      | + 0,0006 |            |                                         |        |
|         | Toise o | 14,77 | 18,6750      | — 0,1621 | 18,0396 | — 0,2400      | — 0,4021 |            |                                         |        |
| —       | Toise o | 14,77 | 18,6728      | — 0,1623 | 18,0380 | — 0,2402      | — 0,4025 | — 0,4057   | 14,815                                  | 14,815 |
|         | 20' + A | 14,80 | 19,8325      | — 0,0204 | 20,2164 | + 0,0264      | + 0,0060 |            |                                         |        |
|         | 20' + B | 14,82 | 19,8382      | — 0,0197 | 20,1581 | + 0,0193      | — 0,0004 |            |                                         |        |
|         | Toise u | 14,87 | 19,0650      | — 0,1144 | 17,6404 | — 0,2889      | — 0,4033 |            |                                         |        |
| —       | Toise u | 14,90 | 19,0644      | — 0,1145 | 17,6393 | — 0,2890      | — 0,4035 | — 0,4058.5 | 14,96                                   | 14,96  |
|         | 20' + A | 14,95 | 20,2294      | + 0,0279 | 19,8185 | — 0,0222      | + 0,0057 |            |                                         |        |
|         | 20' + B | 14,97 | 20,2193      | + 0,0267 | 19,7725 | — 0,0278      | — 0,0011 |            |                                         |        |
|         | Toise o | 15,02 | 19,1625      | — 0,1025 | 17,5411 | — 0,3011      | — 0,4036 |            |                                         |        |
| —       | Toise o | 15,02 | 19,1626      | — 0,1025 | 17,5408 | — 0,3011      | — 0,4036 | — 0,4055   | 15,15                                   | 15,15  |
|         | 20' + A | 15,10 | 20,0524      | + 0,0064 | 19,9907 | — 0,0011      | + 0,0053 |            |                                         |        |
|         | 20' + B | 15,22 | 20,3225      | + 0,0393 | 19,6499 | — 0,0428      | — 0,0035 |            |                                         |        |
|         | Toise u | 15,25 | 19,7925      | — 0,0253 | 16,8939 | — 0,3803      | — 0,4056 |            |                                         |        |
| —       | Toise o | 15,27 | 19,7925      | — 0,0253 | 16,8947 | — 0,3802      | — 0,4055 | — 0,4060   | 15,34                                   | 15,34  |
|         | 20' + A | 15,32 | 20,2724      | + 0,0332 | 19,7605 | — 0,0293      | + 0,0039 |            |                                         |        |
|         | 20' + B | 15,35 | 20,2632      | + 0,0321 | 19,7058 | — 0,0360      | — 0,0039 |            |                                         |        |
|         | Toise u | 15,42 | 19,6246      | — 0,0459 | 17,0555 | — 0,3606      | — 0,4065 |            |                                         |        |
| 25      | Toise u | 13,56 | 18,6498      | — 0,1651 | 18,3663 | — 0,2001      | — 0,3652 | — 0,4042.5 | 13,55                                   | 13,55  |
|         | 20' + A | 13,56 | 20,5269      | + 0,0643 | 19,8189 | — 0,0221      | + 0,0422 |            |                                         |        |
|         | 20' + B | 13,53 | 20,5432      | + 0,0664 | 19,7452 | — 0,0312      | + 0,0352 |            |                                         |        |
|         | Toise o | 13,56 | 18,8384      | — 0,1420 | 18,1717 | — 0,2239      | — 0,3659 |            |                                         |        |
| —       | Toise o | 13,53 | 18,8385      | — 0,1420 | 18,1723 | — 0,2239      | — 0,3659 | — 0,4057.5 | 13,515                                  | 13,515 |
|         | 20' + A | 13,51 | 19,8667      | — 0,0162 | 20,4889 | + 0,0599      | + 0,0437 |            |                                         |        |
|         | 20' + B | 13,51 | 19,8768      | — 0,0149 | 20,4185 | + 0,0512      | + 0,0363 |            |                                         |        |
|         | Toise u | 13,51 | 18,9864      | — 0,1239 | 18,0260 | — 0,2417      | — 0,3656 |            |                                         |        |

| 1837    |         | Wärme         |         | Mikrometer I |         | Mikrometer II |          | Summe | $2O + \frac{1}{2}(A+B)$<br>= Toise | Wärme  |
|---------|---------|---------------|---------|--------------|---------|---------------|----------|-------|------------------------------------|--------|
|         |         | $\frac{C}{6}$ |         | $A$          | $L$     | $A$           | $L$      |       |                                    |        |
| Aug. 25 | Toise u | 13,16         | 18,9868 | — 0,1238     | 18,0265 | — 0,2416      | — 0,3654 |       |                                    |        |
|         | 20'+A   | 13,46         | 20,1440 | + 0,0176     | 20,2072 | + 0,0253      | + 0,0429 |       |                                    |        |
|         | 20'+B   | 13,41         | 20,1618 | + 0,0201     | 20,1373 | + 0,0168      | + 0,0369 |       |                                    |        |
|         | Toise o | 13,41         | 19,2591 | — 0,0908     | 17,7565 | — 0,2717      | — 0,3655 |       |                                    |        |
|         |         |               |         |              |         |               |          |       | — 0,4053.5                         | 13,435 |
| —       | Toise o | 13,41         | 19,2590 | — 0,0908     | 17,7569 | — 0,2746      | — 0,3654 |       |                                    |        |
|         | 20'+A   | 13,36         | 20,0241 | + 0,0030     | 20,3375 | + 0,0412      | + 0,0442 |       |                                    |        |
|         | 20'+B   | 13,31         | 20,0479 | + 0,0059     | 20,2520 | + 0,0307      | + 0,0366 |       | — 0,4054                           | 13,35  |
|         | Toise u | 13,31         | 18,8856 | — 0,1362     | 18,1350 | — 0,2281      | — 0,3646 |       |                                    |        |
|         |         |               |         |              |         |               |          |       |                                    |        |
| —       | Toise u | 13,30         | 18,8857 | — 0,1362     | 18,1355 | — 0,2283      | — 0,3645 |       |                                    |        |
|         | 20'+A   | 13,26         | 19,5437 | — 0,0558     | 20,8191 | + 0,1003      | + 0,0445 |       | — 0,4045.5                         | 13,23  |
|         | 20'+B   | 13,18         | 18,5502 | — 0,0550     | 20,7552 | + 0,0925      | + 0,0375 |       |                                    |        |
|         | Toise o | 13,18         | 18,2917 | — 0,2091     | 18,7463 | — 0,1535      | — 0,3626 |       |                                    |        |
|         |         |               |         |              |         |               |          |       |                                    |        |
| —       | Toise o | 13,18         | 18,2899 | — 0,2093     | 18,7465 | — 0,1534      | — 0,3627 |       |                                    |        |
|         | 20'+A   | 13,16         | 19,8863 | — 0,0138     | 20,4735 | + 0,0580      | + 0,0442 |       | — 0,4042                           | 13,175 |
|         | 20'+B   | 13,18         | 19,9016 | — 0,0119     | 20,4111 | + 0,0503      | + 0,0384 |       |                                    |        |
|         | Toise u | 13,18         | 18,5179 | — 0,1813     | 18,5150 | — 0,1818      | — 0,3631 |       |                                    |        |
|         |         |               |         |              |         |               |          |       |                                    |        |
| 26      | Toise u | 12,74         | 18,5795 | — 0,1738     | 18,4888 | — 0,1850      | — 0,3588 |       |                                    |        |
|         | 20'+A   | 12,79         | 19,6770 | — 0,0395     | 20,7217 | + 0,0884      | + 0,0489 |       | — 0,4041.5                         | 12,79  |
|         | 20'+B   | 12,81         | 19,6783 | — 0,0393     | 20,6639 | + 0,0813      | + 0,0420 |       |                                    |        |
|         | Toise o | 12,81         | 18,4731 | — 0,1868     | 18,5965 | — 0,1718      | — 0,3586 |       |                                    |        |
|         |         |               |         |              |         |               |          |       |                                    |        |
| —       | Toise o | 12,81         | 18,4722 | — 0,1869     | 18,5960 | — 0,1718      | — 0,3587 |       |                                    |        |
|         | 20'+A   | 12,89         | 19,9298 | — 0,0085     | 20,4661 | + 0,0571      | + 0,0486 |       | — 0,4041.5                         | 12,855 |
|         | 20'+B   | 12,86         | 19,9341 | — 0,0079     | 20,3951 | + 0,0483      | + 0,0404 |       |                                    |        |
|         | Toise u | 12,86         | 18,9712 | — 0,1258     | 18,0828 | — 0,2348      | — 0,3606 |       |                                    |        |
|         |         |               |         |              |         |               |          |       |                                    |        |
| —       | Toise u | 12,89         | 18,9717 | — 0,1257     | 18,0819 | — 0,2349      | — 0,3606 |       |                                    |        |
|         | 20'+A   | 12,94         | 20,2699 | + 0,0329     | 20,1253 | + 0,0153      | + 0,0482 |       | — 0,4049                           | 12,93  |
|         | 20'+B   | 12,94         | 20,2578 | + 0,0314     | 20,0716 | + 0,0088      | + 0,0402 |       |                                    |        |
|         | Toise o | 12,96         | 18,5217 | — 0,1809     | 18,5307 | — 0,1799      | — 0,3608 |       |                                    |        |
|         |         |               |         |              |         |               |          |       |                                    |        |
| —       | Toise o | 12,96         | 18,5203 | — 0,1810     | 18,5297 | — 0,1800      | — 0,3610 |       |                                    |        |
|         | 20'+A   | 13,01         | 19,9268 | — 0,0088     | 20,4504 | + 0,0551      | + 0,0463 |       | — 0,4043.5                         | 13,025 |
|         | 20'+B   | 13,03         | 19,9373 | — 0,0076     | 20,3804 | + 0,0465      | + 0,0389 |       |                                    |        |
|         | Toise u | 13,09         | 18,5307 | — 0,1798     | 18,5077 | — 0,1827      | — 0,3625 |       |                                    |        |
|         |         |               |         |              |         |               |          |       |                                    |        |
| —       | Toise u | 13,09         | 18,5303 | — 0,1798     | 18,5077 | — 0,1827      | — 0,3625 |       |                                    |        |
|         | 20'+A   | 13,09         | 20,1324 | + 0,0161     | 20,2400 | + 0,0293      | + 0,0454 |       | — 0,4043.5                         | 13,11  |
|         | 20'+B   | 13,11         | 20,1254 | + 0,0153     | 20,1946 | + 0,0237      | + 0,0390 |       |                                    |        |
|         | Toise o | 13,14         | 18,4656 | — 0,1878     | 18,5787 | — 0,1740      | — 0,3618 |       |                                    |        |
|         |         |               |         |              |         |               |          |       |                                    |        |

| 1837    |         | Wärme         | Barometer I |          |         | Barometer II |          |     | Summe | $2O + \frac{1}{2}(A+B)$<br>— Toise | Wärme |
|---------|---------|---------------|-------------|----------|---------|--------------|----------|-----|-------|------------------------------------|-------|
|         |         | $\frac{C}{0}$ | $n$         | $z$      | $n$     | $z$          | $z$      | $z$ | $z$   | $z$                                | $z$   |
| Aug. 26 | Toise o | 13,11         | 18,4652     | — 0,1878 | 18,5785 | — 0,1740     | — 0,3618 |     |       |                                    |       |
|         | $2O+A$  | 13,14         | 19,0498     | — 0,0060 | 20,4212 | + 0,0515     | + 0,0455 |     |       |                                    |       |
|         | $2O+B$  | 13,16         | 19,0592     | — 0,0049 | 20,3550 | + 0,0434     | + 0,0385 |     |       |                                    |       |
|         | Toise u | 13,19         | 18,6116     | — 0,1698 | 18,4199 | — 0,1935     | — 0,3633 |     |       |                                    |       |
|         |         |               |             |          |         |              |          |     |       | $z$                                | 13,15 |

Die mittlere Wärme, in welcher diese Beobachtungen gemacht worden sind, ist =  $16^{\circ}933\text{ C}$ , also nur  $0^{\circ}683$  über der Normalwärme beider Maafse; aber zwischen den einzelnen Beobachtungstagen kommen Wärmeunterschiede vor, welche bis  $9^{\circ}$  steigen. Man kann daher die zur Reduction der gemessenen Quantität auf die Normalwärme erforderliche Kenntniss ihrer Veränderungen, aus diesen Beobachtungen selbst ableiten. Stellt man die arithmetischen Mittel aus den 6 Messungen jedes Tages, nach der Wärme geordnet, zusammen, so erhält man die beobachteten Werthe von  $2O + \frac{1}{2}\{A+B\} - \text{Toise}$ :

|         |    | Wärme         |           |          |
|---------|----|---------------|-----------|----------|
|         |    | $\frac{C}{0}$ | $z$       |          |
| Aug. 26 |    | 12,977        | — 0,40441 | 6 Beobb. |
|         | 25 | 13,376        | — 0,40492 | 6 —      |
|         | 20 | 14,918        | — 0,40568 | 6 —      |
| Jul. 26 |    | 15,123        | — 0,40663 | 6 —      |
| Aug. 1  |    | 18,010        | — 0,40950 | 6 —      |
| Jul. 25 |    | 18,821        | — 0,40979 | 6 —      |
| Aug. 4  |    | 20,175        | — 0,41143 | 6 —      |
|         | 13 | 22,066        | — 0,41331 | 6 —      |

Die hieraus folgende Formel für  $2O + \frac{1}{2}(A+B) - \text{Toise}$  ist

$$- 0^{\circ}407539 - 0^{\circ}0009805 (t - 16^{\circ}25)$$

und ihr erstes Glied hat das Gewicht von 45,785, das zweite das Gewicht von 463,326 Beobachtungen.

Wendet man die jetzt gefundene Gröfse des Einflusses der Wärme an, um aus den einzelnen der 48 Messungen  $O$ , oder die Länge des Preussischen Originalmaafses für seine Normalwärme abzuleiten, so erhält man sie aus einer Messung, welche, in der Wärme  $t$ ,  $2O + \frac{1}{2}\{A+B\} - \text{Toise} = -d$  ergeben hat:



|                                       |                        |
|---------------------------------------|------------------------|
| Toise $P$ .....                       | 861 <sup>l</sup> .9992 |
| $-\frac{1}{2} \{A+B\}$ (§. 14.) ..... | $-28,811133$           |
| Doppelte Verbesserung (§. 8.) .....   | $0,001748$             |
|                                       | <hr/>                  |
|                                       | 835,18632              |

also

$$O' = 417<sup>l</sup>.59316 - \frac{1}{2} d + (t - 16<sup>o</sup>.25) 0<sup>l</sup>.00049025.$$

Die einzelnen Messungen ergeben, dieser Formel zufolge:

| 1837    | $O'$         | Untersch.    | 1837    | $O'$         | Untersch.    |
|---------|--------------|--------------|---------|--------------|--------------|
| Juli 25 | 417,3896 . 1 | + 0,0002 . 2 | Aug. 13 | 417,3893 . 5 | - 0,0000 . 4 |
|         | 3899 . 0     | + 0,0005 . 1 |         | 3890 . 2     | - 0,0003 . 7 |
|         | 3893 . 7     | - 0,0000 . 2 |         | 3891 . 7     | - 0,0002 . 2 |
|         | 3895 . 8     | + 0,0001 . 9 |         | 3891 . 4     | - 0,0002 . 5 |
|         | 3892 . 4     | - 0,0001 . 5 |         | 3895 . 8     | + 0,0001 . 9 |
|         | 3894 . 4     | + 0,0000 . 5 |         | 3898 . 8     | + 0,0004 . 9 |
| - 26    | 3892 . 2     | - 0,0001 . 7 | - 20    | 3897 . 8     | + 0,0003 . 9 |
|         | 3890 . 0     | - 0,0003 . 9 |         | 3894 . 4     | + 0,0000 . 5 |
|         | 3896 . 0     | + 0,0002 . 1 |         | 3896 . 0     | + 0,0002 . 1 |
|         | 3892 . 9     | - 0,0001 . 0 |         | 3896 . 0     | + 0,0002 . 1 |
|         | 3894 . 4     | + 0,0000 . 5 |         | 3898 . 7     | + 0,0004 . 8 |
|         | 3892 . 3     | - 0,0001 . 6 |         | 3897 . 1     | + 0,0003 . 2 |
| Aug. 1  | 3891 . 5     | - 0,0002 . 4 | - 25    | 3897 . 1     | + 0,0003 . 2 |
|         | 3893 . 5     | - 0,0000 . 4 |         | 3899 . 4     | - 0,0004 . 5 |
|         | 3890 . 6     | - 0,0003 . 3 |         | 3891 . 0     | - 0,0002 . 9 |
|         | 3896 . 0     | + 0,0002 . 1 |         | 3890 . 4     | - 0,0003 . 5 |
|         | 3892 . 9     | - 0,0001 . 0 |         | 3894 . 0     | + 0,0000 . 1 |
|         | 3892 . 0     | - 0,0001 . 9 |         | 3895 . 5     | + 0,0001 . 6 |
| - 4     | 3894 . 3     | + 0,0000 . 4 | - 26    | 3893 . 9     | 0,0000 . 0   |
|         | 3891 . 9     | - 0,0002 . 0 |         | 3894 . 2     | + 0,0000 . 3 |
|         | 3894 . 0     | + 0,0000 . 1 |         | 3890 . 8     | - 0,0003 . 1 |
|         | 3893 . 1     | - 0,0000 . 8 |         | 3894 . 0     | + 0,0000 . 1 |
|         | 3890 . 4     | - 0,0003 . 5 |         | 3894 . 4     | + 0,0000 . 5 |
|         | 3897 . 9     | + 0,0004 . 0 |         | 3893 . 6     | - 0,0000 . 3 |

Das Mittel aus diesen 48 Messungen ergibt

$$O' = 417<sup>l</sup>.38939.$$

Der mittlere Fehler jeder einzelnen ist  $= \pm 0<sup>l</sup>.0002.54$  und der m. F. der Bestimmung von  $O' = \pm 0<sup>l</sup>.0000.375$ .

Die im Jahre 1835 gemachte, im 12<sup>ten</sup> §. mitgetheilte Messung von  $O'$  ergibt diese Länge  $0<sup>l</sup>.00021$  kleiner als die gegenwärtige, und der Unterschied

M

beider liegt außerhalb seinem mittleren Fehler, welcher  $= \pm 0,0001.16$  ist. Ich glaube aber nicht, daß man auf so schwachen Grund folgern darf, das Etalon sei, durch die häufigen, beträchtlichen Erwärmungen, welchen es, bei den Versuchen über seine Ausdehnbarkeit ausgesetzt wurde, wirklich länger geworden. Vielmehr scheint mir nur daraus hervorzugehen, daß man nicht fürchten darf, es werde sich, durch die weit geringeren und noch langsamer vor sich gehenden Änderungen der Wärme, welche es in dem Verlaufe der Jahreszeiten, ohne wieder in warmes Wasser gebracht zu werden, erfahren wird, noch ändern. Jedenfalls verdient das Resultat der zweiten Reihe der Messungen, welches übrigens, durch die Verbindung mit dem der ersten, nur um  $-0,00002$  geändert werden würde, den Vorzug, weshalb ich es, ohne diese kleine Änderung, beibehalten werde.

Da die Einwirkung der Wärme auf das Preussische Originalmaafs aus dem 11<sup>ten</sup> §. bekannt ist, so erhält man, durch die in dem gegenwärtigen §. gemachte Ableitung der relativen Einwirkungen derselben Ursache auf dieses Maafs und die Toise, eine Bestimmung der der letzteren zukommenden. Man hat nämlich, dem 11<sup>ten</sup> §. zufolge, die Vergrößerung der doppelten Länge des Originalmaafses, für jeden Grad des hunderttheiligen Thermometers:

$$= 0,008454; \text{ m. F. } = \pm 0,00002274.$$

Da diese Länge sich zu der Länge der Toise verhält, wie 29 : 30, so ist die Veränderung einer der Toise gleichen Länge

$$= 0,008745; \text{ m. F. } = \pm 0,00002352;$$

die Toise verändert aber ihre Länge, der gegenwärtigen Bestimmung zufolge, stärker, um

$$0,0009805; \text{ m. F. } = \pm 0,00002360;$$

ihre absolute Längenveränderung ist also

$$= 0,0097253; \text{ m. F. } = \pm 0,00003332$$

und in Theilen der Einheit ausgedrückt:

$$= 0,00001126; \text{ m. F. } = \pm 0,000000386.$$

Früher habe ich, bei Gelegenheit meiner Königsberger Pendelversuche, bemerkt, daß die in verschiedener Wärme gemachten, sich durch die An-

nahme der Änderung der Länge der Toise für jeden Grad des Thermometers, = 0,00001167 am besten darstellen lassen. Der Unterschied bei der Bestimmungen scheint die Unsicherheit der gegenwärtigen beträchtlich zu übersteigen; die frühere verdient aber, der dabei angewandten Methode nach, weit weniger Zutrauen, weshalb ich sie auch damals nur angeführt, nicht zur Reduction der Beobachtungen benutzt, sondern diese auf die Bordsache Angabe = 0,0000114, welche der gegenwärtigen sehr nahe ist, gegründet habe.

Der mittlere Fehler jeder einzelnen der Messungen der Länge des Preussischen Originalmaasses ist in der zweiten Reihe derselben weit kleiner als in der ersten, nicht völlig halb so groß; eben so ist der mittlere Fehler der Messungen der dreißigfachen Länge von  $\frac{1}{3}\{A+B\}$  beträchtlich verkleinert worden. Ich glaube, dieses nur der Prüfung der Schrauben der Mikrometer zuschreiben zu können, welche bei der zweiten Reihe, nicht aber bei der ersten, vorgenommen wurde, so daß von den Fehlerursachen, deren Zusammenwirken bei der ersten stattfand, bei der letzten eine fehlt. Um die Sicherheit der Messungen noch von einer anderen Seite, als von der Seite des mittleren Fehlers aus, kennen zu lernen, habe ich das mittlere Resultat der 6 Beobachtungen jedes Tages, getrennt von den übrigen, aufgesucht:

|         |              | Unterschied<br>vom Mittel |
|---------|--------------|---------------------------|
|         |              | $\pm$                     |
| Juli 25 | 417,3895 . 2 | + 0,0001 . 3              |
| 26      | 3893 . 0     | — 0,0000 . 9              |
| Aug. 1  | 3892 . 8     | — 0,0001 . 1              |
| 4       | 3893 . 6     | — 0,0000 . 3              |
| 13      | 3893 . 6     | — 0,0000 . 3              |
| 20      | 3896 . 7     | + 0,0002 . 8              |
| 25      | 3892 . 9     | — 0,0001 . 0              |
| 26      | 3893 . 5     | — 0,0000 . 4              |

So wenig die äußerste Kleinheit dieser Abweichungen der eintägigen Bestimmungen von dem Mittel auffordert, noch Erklärungen für sie zu suchen, so lasse ich doch nicht unbemerkt, daß die größere Abweichung, am 20<sup>ten</sup> August, bei Beobachtungen vorkommt, während welcher die Wärme des Weingeistbades sich weit schneller änderte, als während der übrigen Beobachtungsreihen. Sie wuchs in der, vielleicht anderthalb bis zwei Stunden

langen, Zwischenzeit zwischen den äußersten Messungen, um einen Grad, statt dessen, an allen übrigen Tagen weit langsamere Vermehrungen und Verminderungen derselben, bemerkt werden. Rührt der größere Unterschied der Beobachtungen am 20. August wirklich von dieser Ursache her, so muß das Etalon sich mehr erwärmt haben, als die weniger dicke Toise. Obgleich die Leitungsfähigkeit des Stahls für die Wärme, so viel ich weiß, nicht bekannt ist, so ist doch nicht wahrscheinlich, daß sie *viel* größer als die des Eisens sein sollte; dann muß man die Vermuthung eines Zusammenhanges zwischen der größeren Abweichung der Messungen und der größeren Veränderung der Wärme, entweder aufgeben, oder ihre Rechtfertigung darin suchen, daß die Mitte der Messungszeiten des Preussischen Etalons, wegen des Zeitverlustes, welchen die Anwendung der Abschiebe-Cylinder verursacht, wirklich etwas später eintrifft, als die Mitte der Messungszeiten der Toise. Wenn man aber den Einfluß nicht für ganz unmerklich hält, welchen so langsame Änderungen der Wärme, als in den Messungen vorgekommen sind, auf die Vergleichung beider Maasse äußern, so muß man den zufällig eingetretenen Umstand, daß das Aufsteigen der Wärme, an den 8 Beobachtungstagen zusammengenommen, ihrem Abnehmen, mit einiger Annäherung gleich ist, als willkommen betrachten.

Damit eine unerkannte Wärmeverchiedenheit beider Maasse nicht einen Einfluß auf die Länge des Preussischen Etalons erhalte, welcher so groß ist, als der mittlere Fehler einer Messung ( $= \pm 0,000254$ ) darf sie nicht über  $0,06$  C. betragen. Wer die sehr großen Schwierigkeiten kennt, welche die Beobachtung der Wärme, von Luft umgebener fester Körper hat, und wer, so wie ich, oft erfahren hat, daß sogar viele Vorsicht angewandt werden muß, um nur die Voraussetzung der Gleichheit der Wärme zweier nebeneinanderliegender Stäbe von gleicher Beschaffenheit, innerhalb sehr enger Grenzen, sicher zu machen, der wird mit Vergnügen bemerken, wie erfolgreich die Anwendung des Weingeistbades gewesen ist. Aber weder dieses, noch das Übrige der Einrichtung des Apparates, hätte den Erfolg, so wie er wirklich ist, hervorbringen können, wenn seine *Ausführung* nicht, in allen wesentlichen Theilen, tadellos gewesen wäre. Ich benutze mit Vergnügen diese Gelegenheit, anzuerkennen, daß die Leistung des Apparats meine Erwartung übertroffen hat.



## Sechster Abschnitt.

Festsetzung der Einheit des Preussischen Längenmaafses durch das Original desselben und Einrichtungen, welche seine Vervielfältigung ergeben werden.

## §. 16.

*Festsetzung der Einheit des Preussischen Längenmaafses durch das Original desselben.*

Der fünfte Abschnitt enthält die Untersuchungen, aus welchen hervorgegangen ist, daß die Endflächen von Sapphir, des neuen, im dritten Abschnitte beschriebenen Originals des Preussischen Längenmaafses, wenn es die Wärme von  $16\frac{3}{25}$  des hunderttheiligen Thermometers besitzt, in der Axe des Stabes gemessen, die Entfernung von 417,38939 solcher Linien haben, deren die zu den Pendelversuchen in Königsberg, Gölldenstein und Berlin, so wie auch zu der Gradmessung in Ostpreußen angewandte Copie der Toise du Pérou, in derselben Wärme, 863,9992 hat.

Die erste dieser Zahlen ist der Wahrheit so stark genähert, als ich sie ihr habe nähern können; daß die andere in solchen Linien ausgedrückt wäre, deren die Toise du Pérou selbst genau 864 hat, ist eine Annahme, welche nicht bis auf eine so enge Grenze verbürgt werden kann (§. 4.), als, unter der Voraussetzung ihres Stattfindens, die Länge des Preussischen Etalons. Da die Toise du Pérou nur in Paris zugänglich ist, so mußte, indem man das Verhältniß des Preussischen Originalmaafses zu ihr bestimmen wollte, ihre Stelle durch eine Copie vertreten werden; man hat *die* gewählt, welche schon zu den angeführten Messungen angewandt worden, auch länger als eine zweite und kürzer als eine dritte Copie ist. Durch diese Wahl ist, in aller Schärfe, erklärt, welche Länge als *Toise* angesehen werden soll.

Da drei Preussische Fufs, dem Gesetze vom 16. Mai 1816 zufolge, = 417,39 Pariser Linien sind, so ist unser Etalon 0,00061 Pariser, oder

0,00063 Preussische Linien kürzer als drei Preussische Fufse. Dadurch erfährt die bestehende Einheit des Preussischen Längenmaafses keine Änderung, sondern unser Original ergiebt sie genau so wie das Gesetz fordert, indem es nicht für drei Preussische Fufse, sondern 0,00063 Linien kürzer als dieselben erklärt wird. Demzufolge ist auf den Stahlstab eingestochen worden:

*Urmaafs der Preussischen Längeneinheit. 1837. Dieser Stab, in der Wärme von 16,25 des hunderttheiligen Thermometers, in seiner Axe gemessen, ist 0,00063 Linien kürzer als drei Fufse.*

Hierdurch ist das Preussische Längenmaafs unzweideutig, und zugleich dem Gesetze entsprechend bestimmt; das letztere in soweit, als man das Pariser Maafs hat erkennen können.

Es war kein Grund vorhanden, die gesetzmäßig schon bestehende Einheit des Preussischen Längenmaafses abzuändern, aber es war nöthig, sie unzweideutig zu bestimmen. Die Länge, welche das Urmaafs zufällig erhalten hat, hätte nur dann zur *unmittelbaren* Erklärung von drei Preussischen Fufsen gewählt werden dürfen, wenn der Fuß noch willkürlich gewesen wäre, oder wenn etwa größere Leichtigkeit und Genauigkeit der Anwendungen eines ihn *genau* verdreifachenden Urmaafses, die Änderung des Bestehenden gerechtfertigt hätte. Beides ist aber nicht der Fall. Die mechanischen Mittel, durch deren Anwendung materielle Copien eines Maafses gefertigt werden können, können nicht Gleichheit derselben und des Originals, sondern nur Annäherung an dieselbe, gewähren; durch ihre Vervollkommenung wird die Grenze ihrer Verschiedenheit von dem Originale nur *verengt*. So sehr vervollkommenet sie aber auch sein mögen, so muß die wiederholte Anwendung ihres Prinzips, die Grenze der Sicherheit der einmaligen Anwendung noch mehr verengen: der Fehler einer Copie muß mit größerer Sicherheit bestimmt werden können, als sie selbst gefertigt werden kann. Möglichst vollkommene Copien eines Maafses werden also nur durch die Verfertigung selbst *vermittelt*, nicht *unmittelbar* gegeben, d. h. sie werden erst durch die Untersuchung des Unterschiedes zwischen dem Stabe, welcher sie darstellen soll, und dem Originale erlangt. Hierbei ist es vollkommen gleichgültig, ob das Original genau eine ganze Zahl von Einheiten des Längenmaafses darstellt, oder um einen Bruch einer Einheit davon verschieden ist, vorausgesetzt, daß dieser Bruch nicht so groß ist, daß aus

seiner Messung Schwierigkeiten oder Unsicherheiten hervorgehen könnten. — Was ich von den Copien gesagt habe, gilt ebensowohl von dem Originale, falls es nicht willkürlich gelassen, sondern einer gegebenen Absicht entsprechend gemacht werden soll: diese Absicht wird, durch die vorhandenen mechanischen Mittel, so nahe erreicht, als diese sie zu erreichen erlauben; dann aber wird, durch spätere Untersuchungen, mit *größerer* Annäherung bestimmt, wie weit die Verfertigung von der sie leitenden Absicht entfernt geblieben ist: diese Untersuchung, und nicht die Verfertigung selbst, muß die Festsetzung der Einheit des Maafses, welche durch die Einführung eines Originals beabsichtigt wird, ergeben. So wie sie festgesetzt ist, ist sie unzweideutig, und würde, in unserem Falle, nicht minder unzweideutig sein, wenn der Stab, der zur Kenntnifs von drei Preussischen Fufs führen soll, statt jetzt um eine, nur für sehr genaue Messungen merkliche Gröfse davon verschieden zu sein, um ein Zehntel einer Linie davon verschieden wäre.

Der Preussische Fufs ist also, durch das jetzt eingeführte Original desselben, gegeben. Seine Länge, durch die Toise gemessen, welche als wahre Toise vorausgesetzt worden ist, ist, der Forderung des Gesetzes gemäß, = 139,13 Linien dieser Toise. Da dieselbe Annahme der Toise der Messung der Länge des Secundenpendels in Berlin zum Grunde liegt, so wird, durch die Vergrößerung ihres, in Pariser Linien ausgedrückten Resultats, in dem Verhältnisse 139,13 : 144, die Forderung des Gesetzes erfüllt, welche verlangt, daß diese Länge durch den Preussischen Fufs angegeben werde. Die Länge des einfachen Secundenpendels habe ich, meiner in den Gedenkschriften der Königlichen Akademie der Wissenschaften für 1835 gedruckten Abhandlung zufolge, an einem Punkte neben der neuen Sternwarte, in einer Höhe von 17,77 Toisen über der Meeresfläche

$$= 440,7354 \text{ Pariser Linien}$$

gefunden, welche, in Preussischem Maafse ausgedrückt,

$$= 456,1626 \text{ Linien} = 3 \text{ Fufs } 2 \text{ Zoll } 0,1626 \text{ Linien}$$

sind. Diese Bestimmung ist, unter einer gewissen Annahme, auf die Meeresfläche reducirt, und dadurch in

$$440,7390 \text{ Pariser Linien}$$

verwandelt worden, welche nach Preussischem Maafse,

$$= 456,1663 \text{ Linien} = 3 \text{ Fufs } 2 \text{ Zoll } 0,1663 \text{ Linien}$$

sind.

## §. 17.

*Vervielfältigung des Preussischen Längenmaaßes durch Copien.*

Ich habe schon angeführt, daß eine der Absichten, welche durch die gegenwärtigen Bemühungen wegen des Preussischen Längenmaaßes erreicht werden sollten, seine *Verbreitung durch Copien* war, die eine *große Genauigkeit* besitzen und dennoch *leicht zu erlangen* sein sollen. Diese Forderung, deren Befriedigung frühere Bemühungen um das Maaßwesen anderer Länder wenig berücksichtigen, hat den Weg vorgeschrieben, welchen die Arbeiten über das Preussische, deren Mittheilung der Zweck dieser Abhandlung ist, genommen haben. Es ist noch nöthig, daß ich auch die Maaßregeln bekannt mache, durch welche diese Forderung in der Folge befriedigt werden wird.

Vorab muß ich bemerken, daß zwar die Absicht vorhanden war, die Dauerhaftigkeit des Originals des Preussischen Längenmaaßes so groß zu machen, daß kein Bedenken obwalten kann, alle Copien, welche eine große Genauigkeit haben sollen, unmittelbar *von ihm selbst* zu nehmen, nicht aber die Absicht, das Original dem Misbrauche und vermeidlicher Gefahr auszusetzen. Misbrauch würde es sein, wenn man unmittelbar das Original anwenden wollte, um Stäbe damit zu vergleichen, deren Beschaffenheit selbst sich der Möglichkeit widersetzt, dadurch das Maaß *bestimmt* darzustellen; Gefahr bringt ihm jede Anwendungsart, welche, wenn nöthige Aufmerksamkeit vernachlässigt werden, Veränderungen des Stabes hervorbringen kann. Genau genommen setzt *jede* Anwendung das Original des Maaßes einer Gefahr aus; allein wenn man sie so einfach als möglich macht, d. h. alles von ihr entfernt, was nicht zu der Erlangung guter Copien *unumgänglich* nothwendig ist, erlangt man wenigstens die größte Sicherheit, welche mit dem Zwecke vereinbar ist. Ich habe für gut gehalten, die Vergleichung von Copien mit dem Originale, nicht in einem Bade von Weingeist, sondern in der Luft, anzuordnen; ich fürchtete, daß Mangel an Sorgfalt in der Wahl der Flüssigkeit und in der jedesmaligen Reinigung des Stabes und des Apparates, Rost erzeugen und dadurch die Kanten unkenntlich machen könnte, deren Erhaltung wesentlich ist, weil die Axe des Stabes, in welcher seine Länge gemessen werden soll, durch sie bestimmt wird.



Hierdurch wird gefordert, daß die Richtigkeit der Copien nicht sowohl von der *Kenntniß* der Wärme, welche sie selbst und das Original, bei der Vergleichung besitzen, als von der Voraussetzung, daß beide *gleich warm* sind, abhängig gemacht werde. Denn jene ist, nach meinen Erfahrungen, wenn es auf ein (die Länge des Originals schon um 0,0004 änderndes) Zehntel eines Grades ankömmt, ohne die Anwendung einer Flüssigkeit gar nicht zu erlangen; diese aber kann, auch ohne dieselbe, innerhalb einer engen Grenze hervorgebracht werden, obgleich auch dazu schon eine zweckmäßige Einrichtung erforderlich ist. Wenn die Wärme selbst nicht als scharf bekannt vorausgesetzt werden soll, so darf die Copie nicht von einem Metalle gemacht sein, welches sich beträchtlich verschieden von dem Stahle, durch die Wärme verändert; wäre sie z. B. von Messing gemacht, so würde eine Unrichtigkeit von einem Zehntel eines Thermometergrades, welche ihre und des Originals Wärme gemeinschaftlich träfe, einen Einfluß von 0,0003 auf ihre Länge erhalten. Auch glaube ich nicht, daß die Überzeugung von der *Gleichheit* der Wärme zweier nebeneinanderliegender Stäbe, vollständig werden kann, wenn sie aus verschiedenen Metallen bestehen, oder verschiedene Stärke besitzen; denn beide folgen dann den unvermeidlichen Schwankungen der äußeren Wärme nicht mit gleicher Schnelligkeit. Dagegen haben später anzuführende Erfahrungen die Erwartung gerechtfertigt, daß zwei Stahlstäbe, durch ihr hinreichend langes Nebeneinanderliegen, wenn die Einrichtung geeignet ist, so genau zu gleicher Wärme kommen, daß ihre Ungleichheit die Genauigkeit nicht mehr erheblich beeinträchtigen kann, welche ich den Copien zu geben wünschte. Eine Unsicherheit über die absolute Wärme ist ganz ohne Einfluß, wenn die Copie und das Original gleiche Ausdehnbarkeit besitzen; sie wird von unmerklichem Einflusse, wenn ihre eigene Kleinheit mit der Kleinheit des Unterschiedes der Ausdehnbarkeiten der Copie und des Originals zusammenkommt, welche immer die Folge davon sein wird, daß beide aus einem gleichen Metalle gemacht sind.

Ich habe also die Copien von *Stahl* gemacht vorausgesetzt, und werde nun beschreiben, welche Einrichtung Hr. *Baumann* ihnen giebt. Sie sind, wie das Original, quadratische Stäbe von Stahl, von 9 Linien Seite. Statt der Endflächen von Sapphir haben sie Endflächen von gehärtetem Stahl, welche, durch ein dem Künstler eigenthümliches Verfahren, genau senk-

recht auf die Axe des Stabes abgeschliffen und polirt sind. Um diese Endflächen zu schützen, ist der Stab an beiden Enden cylindrisch abgedreht, und auf die cylindrischen Theile sind Hülsen von Messing geschoben, die man bei dem Gebrauche abnimmt; zugleich dienen diese cylindrischen Enden zur Erklärung der Axe des Stabes. Die Verbindung der gehärteten Endflächen mit dem ungehärteten Stabe ist sehr einfach; sie ist dadurch bewirkt, daß die ersteren die Grundflächen äußerst schwach convergirender Kegel sind, welche in kegelförmige, der Axe des Stabes folgend eingearbeitete Löcher genau passen, und in diese eingeschoben werden, nachdem der Stab, bis er blau anläuft, erwärmt ist, worauf sie, durch sein schnelles Abkühlen in Wasser, fest werden.

Die so eingerichteten Stäbe haben näherungsweise die Länge von drei Preussischen Fußsen. Sie werden, wie ich später näher angeben werde, mit dem Original verglichen, und endlich mit einer Aufschrift versehen, welche ihr Verhalten zu drei Preussischen Fußsen angiebt. Indem die Vergleichung in der Luft, nur wenn die Wärme derselben sich wenig schnell verändert, gemacht wird, gelangt man zur hinreichend nahen Kenntniß der gemeinschaftlichen Wärme beider miteinander verglichenen Stäbe; wenn diese, dem hunderttheiligen Thermometer zufolge,  $= t$  ist, so ist, nach dem 16<sup>ten</sup> und 11<sup>ten</sup> §., die Länge des Originals, in dieser Wärme:

$$= 3 \text{ Fuß} - 0{,}00063 + (t - 16{,}25) 0{,}004375.$$

Findet sich die Copie um die Größe  $d$  von dem Original verschieden, so ist ihre Länge, in derselben Wärme:

$$= 3 \text{ Fuß} - 0{,}00063 + (t - 16{,}25) 0{,}004375 + d,$$

welche Bestimmung auf den Stab eingestochen wird, nämlich:

*18... . Dieser Stab, in der Wärme von \*\* Graden des hunderttheiligen Thermometers, in der Axe seiner cylindrischen Enden gemessen, ist \*\* Linien länger (kürzer) als 3 Preussische Fußse.*

Will man die Copie anwenden, so muß man ihre Veränderlichkeit durch die Wärme untersuchen, falls man nicht voraussetzen will, daß diese eben so groß sei, wie die des Originals. Die Aufschrift des Stabes giebt übrigens das Mittel, den Werth von  $d$  zu erkennen, welchen die unmittelbare Vergleichung gegeben hat.

## §. 18.

*Beschreibung des Apparates zur Vergleichung der Copien mit dem Originale  
des Preussischen Längenmaasses.*

Die 25<sup>te</sup> Fig. Taf. VI. zeigt den Apparat perspectivisch, Fig. 26. im Grundrisse und Fig. 27. im Durchschnitte. Seine Grundlage ist ein solider Balken von Mahagoniholz von 4 F.  $6\frac{1}{2}$  Z. Länge, 7 Z. 2 L. Breite und 7 Z. 2 L. Dicke, welcher auf zwei Füßen steht, deren einer mit zwei Fußschrauben, der andere mit einer, auf Unterlegeplatten ruhet. An seinen beiden Enden befinden sich die Mikrometer, welche die Vergleichung des Originals und der Copie ergeben. Diese beiden Stäbe liegen auf einem Wagen, welcher, mittelst fünf Rollen, auf eben so vielen Schienen, der Breite des Balkens nach, hin und zurück gefahren werden kann, so daß beide Stäbe abwechselnd zwischen die Mikrometer gelangen. Um den Einfluß der Wärme des Körpers des Beobachters auf die Stäbe zu verhindern, ist der Apparat mit einem Kasten von Mahagoniholz überdeckt, aus welchem nur die Schrauben und Wasserwagen der Mikrometer hervorstehen. Unter dieser Bedeckung wird die Messung eines der Stäbe, und nach ihrer Beendigung die Bewegung des anderen in die Mikrometerlinie und auch seine Messung vorgenommen; es ist unnöthig etwas davon zu *sehen*, außer der Angabe der Thermometer, deren eins auf jedem der Stäbe liegt, und deren Scaln, wenn die Stäbe sich zwischen den Mikrometern befinden, unter verglasete Öffnungen in der Decke des Kastens gelangen, welche, außer bei der Ablesung, durch Deckel verschlossen werden. Diese Öffnungen sind, im Innern des Kastens, von einem hölzernen Rande umgeben, welcher bis fast auf die Thermometer herabgeht und ihre Kugeln vor der Strahlung nach und von äußeren Gegenständen schützt. Die Andeutung des Kastens auf Fig. 25. und die Durchschnitzzeichnung Fig. 27. machen diese Bedeckung des Apparats und ihre Einrichtung anschaulich.

Eins der Mikrometer ist Taf. VII. Fig. 28. größer gezeichnet; seine Durchschnitte der Länge und Breite nach genommen Fig. 29. und 30., erläutern seine Einrichtung. Auf seinem Schlitten stehen zwei Y's, auf welchen der Cylinder *a* liegt, dessen vorderes, kugelförmig abgeschliffenes Ende, durch Drehung der Mikrometer-Schraube nach der linken Seite, mit der Endfläche des zu messenden Stabes in Berührung kommt,

bei fortgesetzter Drehung schiebt sich dieser Cylinder auf seinen Lagern zurück und wirkt nun mit seinem hinteren, konisch abgedrehten und kugelförmig abgerundeten Ende, auf den Hebelarm  $b$ , welcher an der, sich zwischen zwei Spitzen drehenden Axe  $c$  der Wasserwage  $d$  sitzt. Die Cylinder der Mikrometer sind von hartem Stahl, ausgezeichnet schön gearbeitet und fein polirt. Die Beschreibung der Mikrometer des im 1<sup>ten</sup> §. beschriebenen Apparates überhebt mich der Mühe, hier mehr Einzelheiten zu erklären; sie sind zwar nicht unerheblich von den Mikrometern des neueren Apparates verschieden, allein das was ich hier angeführt habe und die Zeichnungen werden über die Einrichtung der letzteren keinen Zweifel übrig lassen.

Die Mittel, die beiden Stäbe nach und nach, und so oft wiederholt als man will, zwischen die Mikrometer zu bringen, müssen näher beschrieben werden. Die Construction der fünf Rollen, auf welchen der Wagen läuft, und wie sie auf den Schienen ruhen, geht aus der Durchschnitzzeichnung Fig. 31. hervor. Die Schienen haben Stellschrauben, wodurch sowohl ihr Parallelismus berichtigt, als auch ihre Oberfläche in Eine Ebene gebracht werden kann; wenn dieses geschehen ist, bewegt sich der Wagen eben so sicher, als sanft. Er wird durch zwei Gewichte, an Fäden welche über Rollen  $ff$  (Fig. 26. und 27.) laufen, fortwährend nach der hinteren Seite des Apparates gezogen, in der entgegengesetzten Richtung aber durch die Schraube  $g$  (Fig. 25. und 26.) bewegt. Um die auf ihm liegenden Stäbe, nach einer Bewegung des Wagens, stets wieder in die Lage zu bringen, in welcher sie sein sollen, sind zwei Paare von Arretirungen vorhanden, welche man Fig. 25, 26. und 27. sieht. Das eine Paar  $ee$  bestimmt die Lage des Stabes, welcher an der vorderen Seite des Apparates liegt; es besteht aus zwei, auf dem Balken festen Stücken von Messing, gegen welche die kugelförmigen Enden zweier Schrauben stoßen, die sich in Armen befinden, welche von dem Wagen herabgehen; das andere Paar der Arretirungen  $e'e'$  kann durch Drehung der Handhaben  $hh$  Fig. 25, 26. und 27. bis zur Ebene des Balkens versenkt werden, so daß die Arme am Wagen, deren Schrauben gegen sie stoßen sollen, über sie hinweggehen und erst, nachdem sie wieder emporgedreht sind, auf ihre Flächen treffen. Durch die Schrauben an den, der Arretirungen wegen vorhandenen vier Armen des Wagens, können dieselben in beliebigen Lagen der Stäbe bewirkt wer-

den; so lange die Schrauben nicht gedreht werden, bleiben diese Lagen in aller Schärfe unverändert.

Nicht minder wesentlich zur genauen Vergleichung der Stäbe, als die eben beschriebene Einrichtung, ist die Art die Stäbe aufzulegen und ihre Axen in die Mikrometerlinie zu bringen. Auf dem Wagen, und zwar über den äußeren seiner fünf Rollen, befinden sich die Lager der Stäbe, deren eins Fig. 32. gezeichnet ist. Das Lager jedes Stabes besteht aus 4 Schrauben; auf den kugelförmigen Köpfen zweier derselben liegt der Stab, dessen Höhe durch ihre Drehung verändert werden kann; die ähnlich geformten Köpfe der beiden anderen Schrauben treffen auf die lothrechten Seiten des Stabes, an Punkten, welche sehr wenig über seiner unteren Fläche liegen, und dienen also, ihn in beliebiger Lage, vor jeder Seitenbewegung zu sichern. Um die Axe des Stabes, nachdem der Wagen, durch die Arretirung, seine bestimmte Stelle erhalten hat, in die Mikrometerlinie zu bringen, ist eine Hülse Fig. 33. vorhanden, welche auf den Mikrometer-Cylinder geschoben wird und einen mit einer Stellschraube versehenen Arm trägt, dessen Drehung mit dem Cylinder, die kugelförmige Spitze dieser Schraube einen Kreis um die Mikrometerlinie beschreiben läßt, welcher die Kanten des Originals berühren muß, was durch die Schrauben der Lager bewirkt werden kann. Die Copien, welche cylindrische Enden haben, können durch dieses Mittel weniger leicht richtig aufgelegt werden, weshalb eine zweite Hülse (Fig. 34.) gefertigt worden ist, welche einen kleinen Fühlhebel trägt, dessen kürzerer Arm die Stelle der kugelförmigen Schraubenspitze der vorigen vertritt, und welche übrigens wie diese angewandt wird. Obgleich man, auf diese Art, die Axen beider Stäbe, ziemlich genau in die Mikrometerlinie bringen kann, so halte ich doch für unerläßlich, daß eine vorgenommene Vergleichung derselben nach ihrer *Umwendung* wiederholt werde. Diese macht eine Unvollkommenheit der Centrirung unschädlich, indem beide Auflegungen zwei Punkte der Endfläche in die Mikrometerlinie bringen, zwischen welchen die Axe des Stabes genau in der Mitte liegt. Man erlangt diese Umwendung so, daß die Axe des Stabes ihre Lage unverändert beibehält, indem man *eine* der Seitenschrauben des Lagers löset, die andern aber unverrückt läßt und den umgewandten Stab durch jene wieder befestigt. Wenn man dieses richtige Verfahren befolgt, darf man auf die Centrirung nicht die äußerste Sorgfalt verwenden.

## §. 19.

*Untersuchung der Mikrometerschrauben des Apparats.*

Das hierbei befolgte Verfahren ist genau dasselbe, welches ich §. 13. dargestellt und auf die Mikrometer des im 1<sup>ten</sup> §. beschriebenen Apparats angewandt habe. Ich bezeichne die beiden Mikrometer des neueren Apparats gleichfalls durch I und II, und zwar ist I auf der rechten, II auf der linken Seite, wenn man vor der Seite des Apparats steht, welche in den Zeichnungen die vordere ist.

*a. Schraubendrehungen des Mikrometers I.*

|                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |
|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|
| <sup>n</sup> 75,0 | <sup>n</sup> 1,661 | <sup>n</sup> 76,0 | <sup>n</sup> 1,656 | <sup>n</sup> 77,0 | <sup>n</sup> 1,664 | <sup>n</sup> 78,0 | <sup>n</sup> 1,660 | <sup>n</sup> 79,0 | <sup>n</sup> 1,662 | <sup>n</sup> 80,0 | <sup>n</sup> 1,662 | <sup>n</sup> 81,0 | <sup>n</sup> 1,665 | <sup>n</sup> 82,0 | <sup>n</sup> 1,661 | <sup>n</sup> 83,0 | <sup>n</sup> 1,663 |
| 75,1              | 661                | 76,1              | 657                | 77,1              | 660                | 78,1              | 661                | 79,1              | 661                | 80,1              | 660                | 81,1              | 662                | 82,1              | 661                | 83,1              | 660                |
| 75,2              | 658                | 76,2              | 658                | 77,2              | 659                | 78,2              | 658                | 79,2              | 659                | 80,2              | 660                | 81,2              | 659                | 82,2              | 659                | 83,2              | 661                |
| 75,3              | 662                | 76,3              | 657                | 77,3              | 659                | 78,3              | 660                | 79,3              | 659                | 80,3              | 662                | 81,3              | 657                | 82,3              | 659                | 83,3              | 661                |
| 75,4              | 663                | 76,4              | 662                | 77,4              | 659                | 78,4              | 664                | 79,4              | 662                | 80,4              | 661                | 81,4              | 662                | 82,4              | 661                | 83,4              | 664                |
| 75,5              | 659                | 76,5              | 664                | 77,5              | 662                | 78,5              | 664                | 79,5              | 662                | 80,5              | 664                | 81,5              | 662                | 82,5              | 659                | 83,5              | 662                |
| 75,6              | 655                | 76,6              | 660                | 77,6              | 656                | 78,6              | 661                | 79,6              | 660                | 80,6              | 662                | 81,6              | 660                | 82,6              | 662                | 83,6              | 662                |
| 75,7              | 651                | 76,7              | 656                | 77,7              | 649                | 78,7              | 656                | 79,7              | 659                | 80,7              | 660                | 81,7              | 655                | 82,7              | 654                | 83,7              | 659                |
| 75,8              | 655                | 76,8              | 654                | 77,8              | 654                | 78,8              | 657                | 79,8              | 657                | 80,8              | 660                | 81,8              | 658                | 82,8              | 658                | 83,8              | 659                |
| 75,9              | 659                | 76,9              | 660                | 77,9              | 659                | 78,9              | 661                | 79,9              | 661                | 80,9              | 662                | 81,9              | 665                | 82,9              | 660                | 83,9              | 661                |

*b. Schraubendrehungen des Mikrometers II.*

|                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |                   |                    |
|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|
| <sup>n</sup> 75,0 | <sup>n</sup> 1,653 | <sup>n</sup> 76,0 | <sup>n</sup> 1,654 | <sup>n</sup> 77,0 | <sup>n</sup> 1,654 | <sup>n</sup> 78,0 | <sup>n</sup> 1,655 | <sup>n</sup> 79,0 | <sup>n</sup> 1,655 | <sup>n</sup> 80,0 | <sup>n</sup> 1,655 | <sup>n</sup> 81,0 | <sup>n</sup> 1,656 | <sup>n</sup> 82,0 | <sup>n</sup> 1,657 | <sup>n</sup> 83,0 | <sup>n</sup> 1,656 |
| 75,1              | 652                | 76,1              | 653                | 77,1              | 654                | 78,1              | 656                | 79,1              | 656                | 80,1              | 657                | 81,1              | 657                | 82,1              | 658                | 83,1              | 658                |
| 75,2              | 653                | 76,2              | 653                | 77,2              | 656                | 78,2              | 655                | 79,2              | 659                | 80,2              | 657                | 81,2              | 658                | 82,2              | 659                | 83,2              | 659                |
| 75,3              | 657                | 76,3              | 655                | 77,3              | 659                | 78,3              | 655                | 79,3              | 658                | 80,3              | 659                | 81,3              | 658                | 82,3              | 659                | 83,3              | 660                |
| 75,4              | 659                | 76,4              | 655                | 77,4              | 654                | 78,4              | 655                | 79,4              | 657                | 80,4              | 659                | 81,4              | 658                | 82,4              | 660                | 83,4              | 659                |
| 75,5              | 656                | 76,5              | 656                | 77,5              | 655                | 78,5              | 656                | 79,5              | 658                | 80,5              | 657                | 81,5              | 658                | 82,5              | 658                | 83,5              | 657                |
| 75,6              | 659                | 76,6              | 659                | 77,6              | 657                | 78,6              | 658                | 79,6              | 658                | 80,6              | 659                | 81,6              | 659                | 82,6              | 660                | 83,6              | 660                |
| 75,7              | 658                | 76,7              | 658                | 77,7              | 657                | 78,7              | 660                | 79,7              | 659                | 80,7              | 660                | 81,7              | 659                | 82,7              | 659                | 83,7              | 659                |
| 75,8              | 660                | 76,8              | 657                | 77,8              | 658                | 78,8              | 658                | 79,8              | 658                | 80,8              | 659                | 81,8              | 659                | 82,8              | 659                | 83,8              | 659                |
| 75,9              | 658                | 76,9              | 655                | 77,9              | 653                | 78,9              | 656                | 79,9              | 657                | 80,9              | 658                | 81,9              | 658                | 82,9              | 655                | 83,9              | 658                |

Eine kleine, periodische Ungleichheit der Schrauben erkennt man aus dem Mittel jeder der 10 Zeilen dieser Verzeichnisse, nämlich:

|              | Mikrometer |         | Unterschiede vom Mittel |              |
|--------------|------------|---------|-------------------------|--------------|
|              | I          | II      | I                       | II           |
| $n$          | $n$        | $n$     | $n$                     | $n$          |
| 79,0         | 1,6616     | 1,6550  | + 0,0018 . 2            | + 0,0021 . 8 |
| 79,1         | 6603       | 6557    | + 0,0005 . 8            | + 0,0016 . 1 |
| 79,2         | 6590       | 6566    | — 0,0007 . 2            | + 0,0005 . 8 |
| 79,3         | 6596       | 6578    | — 0,0001 . 2            | — 0,0006 . 2 |
| 79,4         | 6620       | 6573    | + 0,0022 . 8            | — 0,0001 . 2 |
| 79,5         | 6617       | 6568    | + 0,0019 . 8            | + 0,0003 . 8 |
| 79,6         | 6598       | 6588    | + 0,0000 . 8            | — 0,0016 . 2 |
| 79,7         | 6554       | 6588    | — 0,0043 . 2            | — 0,0016 . 2 |
| 79,8         | 6569       | 6586    | — 0,0028 . 2            | — 0,0014 . 2 |
| 79,9         | 6609       | 6564    | + 0,0011 . 8            | + 0,0007 . 8 |
| Mittel ..... | 1,65972    | 1,65718 |                         |              |

Die Formeln zur Reduction der Angaben der Schrauben auf die Werthe, welche sie ohne die kleine periodische Ungleichheit haben würden, finden sich aus den beiden letzten Columnen dieses Verzeichnisses:

$$I \dots\dots a - 0,000411 \cos a + 0,000676 \sin a + 0,000911 \cos 2a - 0,001128 \sin 2a$$

$$II \dots\dots a + 0,000784 \cos a + 0,000122 \sin a + 0,000075 \cos 2a - 0,000055 \sin 2a$$

und durch ihre Anwendung werden die vorher gefundenen Unterschiede auf folgende gebracht:

|      | I            |              | II           |              |
|------|--------------|--------------|--------------|--------------|
|      | I            | II           | I            | II           |
| $n$  | $n$          | $n$          | $n$          | $n$          |
| 79,0 | — 0,0003 . 8 | — 0,0000 . 2 | — 0,0000 . 2 | — 0,0000 . 2 |
| 79,1 | — 0,0001 . 5 | + 0,0004 . 3 | + 0,0004 . 3 | + 0,0004 . 3 |
| 79,2 | + 0,0003 . 0 | — 0,0002 . 6 | — 0,0002 . 6 | — 0,0002 . 6 |
| 79,3 | — 0,0000 . 4 | + 0,0002 . 4 | + 0,0002 . 4 | + 0,0002 . 4 |
| 79,4 | — 0,0000 . 4 | + 0,0000 . 4 | + 0,0000 . 4 | + 0,0000 . 4 |
| 79,5 | — 0,0003 . 9 | — 0,0004 . 5 | — 0,0004 . 5 | — 0,0004 . 5 |
| 79,6 | + 0,0008 . 9 | + 0,0003 . 5 | + 0,0003 . 5 | + 0,0003 . 5 |
| 79,7 | — 0,0006 . 9 | — 0,0003 . 5 | — 0,0003 . 5 | — 0,0003 . 5 |
| 79,8 | — 0,0000 . 7 | + 0,0001 . 1 | + 0,0001 . 1 | + 0,0001 . 1 |
| 79,9 | + 0,0005 . 8 | — 0,0000 . 4 | — 0,0000 . 4 | — 0,0000 . 4 |

Die Werthe einer ganzen Drehung der beiden Schrauben sind, wie der wie §. 13., aus der Messung der Zwischenräume von 0<sup>h</sup>6 zu 0<sup>h</sup>6 des ganzen Pistor und Schick'schen Zolles hervorgegangen, und zwar aus zwei-

maliger Wiederholung derselben, sowohl von dem Anfangspunkte 75<sup>n</sup>0, als auch von dem Anfangspunkte 79<sup>n</sup>9 aus:

| Anfang .....                         | Mikrometer I        |                     | Mikrometer II       |                     |
|--------------------------------------|---------------------|---------------------|---------------------|---------------------|
|                                      | <sup>n</sup> 75,000 | <sup>n</sup> 79,900 | <sup>n</sup> 75,000 | <sup>n</sup> 79,900 |
| 0,0 bis 0,6                          | 4,9005              | 4,896               | 4,8935              | 4,8985              |
| 0,6 — 1,2                            | 922                 | 9195                | 9185                | 9175                |
| 1,2 — 1,8                            | 9045                | 903                 | 8955                | 907                 |
| 1,8 — 2,4                            | 8885                | 8885                | 884                 | 8855                |
| 2,4 — 3,0                            | 8915                | 8925                | 8885                | 8865                |
| 3,0 — 3,6                            | 8935                | 8945                | 890                 | 8925                |
| 3,6 — 4,2                            | 8925                | 901                 | 9015                | 898                 |
| 4,2 — 4,8                            | 8825                | 8905                | 881                 | 883                 |
| 4,8 — 5,4                            | 9045                | 9045                | 9025                | 9025                |
| 5,4 — 6,0                            | 912                 | 9155                | 912                 | 9085                |
| 6,0 — 6,6                            | 888                 | 8915                | 8845                | 8885                |
| 6,6 — 7,2                            | 877                 | 8895                | 8705                | 875                 |
| 7,2 — 7,8                            | 9015                | 902                 | 897                 | 898                 |
| 7,8 — 8,4                            | 8975                | 893                 | 8885                | 894                 |
| 8,4 — 9,0                            | 882                 | 882                 | 879                 | 8765                |
| 9,0 — 9,6                            | 901                 | 899                 | 8915                | 8885                |
| 9,6 — 10,2                           | 8775                | 882                 | 8795                | 8785                |
| 10,2 — 10,8                          | 911                 | 917                 | 9085                | 908                 |
| 10,8 — 11,4                          | 900                 | 9035                | 903                 | 8975                |
| 11,4 — 12,0                          | 9145                | 914                 | 9055                | 9125                |
| Summe .....                          | 97,942              | 97,979              | 97,8745             | 97,8965             |
| $\frac{1}{10}$ Zoll = 0,600275 ..... | 4,89710             | 4,89895             | 4,89373             | 4,89483             |

Verbessert man die Anfangs- und Endpunkte des durch die Schrauben gemessenen Raumes durch die obigen Formeln, so verwandeln sie sich in:

|                    |                       |                       |                       |                       |
|--------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|-----------------------|
| Anfangspunkt ..... | <sup>n</sup> 75,00056 | <sup>n</sup> 79,90066 | <sup>n</sup> 74,99915 | <sup>n</sup> 79,89966 |
| Endpunkt .....     | 79,89776              | 84,79809              | 79,89347              | 84,79568              |
| Zwischenraum ..... | 4,89720               | 4,89743               | 4,89432               | 4,89602               |

Man erhält daraus, indem man den Zwischenraum, so wie die Mikrometerschrauben ihn ergeben haben, mit dem im 13<sup>ten</sup> §. gefundenen Werthe des Zwanzigstels des Zolles = 0,600275 vergleicht, den Werth einer Drehung der Schrauben, an zwei verschiedenen Stellen derselben gemessen:

| Mikrometer I                                      |  | Mikrometer II                                     |  |
|---------------------------------------------------|--|---------------------------------------------------|--|
| für <sup>n</sup> 77,4486 = <sup>l</sup> 0,1225751 |  | für <sup>n</sup> 77,4469 = <sup>l</sup> 0,1226472 |  |
| 82,3495 = 0,1225694                               |  | 82,3474 = 0,1226047                               |  |



§. 20. *Äußere Erfordernisse genügender Vergleichen von Copien.* 105

und hieraus ferner die Reduction einer beobachteten und durch die periodische Formel verbesserten Angabe  $a'$  der Mikrometer auf  $80^a$ , unter der Annahme der Gleichförmigkeit der Veränderung des Werthes der Schraubendrehungen:

$$\begin{aligned} \text{für das Mikrometer I} &= \frac{L}{0,1225721} (a' - 80) - 0,00000058 (a' - 80)^2 \\ \text{— — — II} &= \frac{L}{0,1226251} (a' - 80) - 0,00000434 (a' - 80)^2 \end{aligned}$$

Da aber der gegenwärtige Apparat nur zur Vergleichung *Preussischer* Maafsstäbe gebraucht wird, so ist es bequemer, die Angaben der Mikrometer unmittelbar in *Preussische* Linien zu verwandeln; hierdurch werden die Formeln:

$$\begin{aligned} \text{für das Mikrometer I} &= \frac{L}{0,1268625} (a' - 80) - 0,00000060 (a' - 80)^2 \\ \text{— — — II} &= \frac{L}{0,1269175} (a' - 80) - 0,00000449 (a' - 80)^2. \end{aligned}$$

§. 20.

*Über die äußeren Erfordernisse genügender Vergleichen von Copien des Preussischen Längenmaafses.*

Der Apparat kann nur die Genauigkeit gewähren, welche seiner mechanischen Vollendung angemessen ist, wenn die Voraussetzung, auf welcher er beruhet, erfüllt wird, nämlich die Voraussetzung, daß beide Stäbe gleiche Wärme besitzen. Dieses soll durch hinreichend langes Nebeneinanderliegen der Stäbe, und durch den Schutz vor Strahlung der Wärme, welchen ihnen der übergedachte Kasten von Holz verleiht, erreicht und trotz der, bei den Messungen selbst nothwendigen Nähe des Beobachters, erhalten werden. Wenn man aber bedenkt, daß eine Verschiedenheit der Wärme beider Stäbe, von einem Vierzigstel eines Thermometergrades ihre relative Länge schon um  $0,0001$  verändert, so muß man, falls *so kleine* Größen nicht als die Kraft der Vergleichenen überschreitend angesehen werden sollen, die Nothwendigkeit einer besonderen Untersuchung anerkennen, deren Resultat die Erkenntniß der Bedingungen sein soll, unter welchen, auf mehr oder weniger nahe Gleichheit der Wärme beider Stäbe zu rechnen ist.

Als ich die Leistungen des Apparats zu prüfen anfang, indem ich das Original des Preussischen Längenmaafses mit einem anderen Stabe von

O

Stahl (\*) verglich, hatte ich denselben in dem geheizten Zimmer der Sternwarte aufgestellt, in welchem ich wohne. Ich erkannte aber bald, daß *hier* nur eine geringe Sicherheit erreichbar war; einer Messung der Längenunterschiede beider Stäbe, wurde durch eine andere, eine Stunde später gemachte, gewöhnlich widersprochen und der Unterschied beider ging oft bis auf mehr als ein Tausentel einer Linie. Es blieb nicht zweifelhaft, daß die ungleiche Vertheilung und die Veränderlichkeit der Wärme im Zimmer, Ursachen dieser Unvollkommenheit der Vergleichen waren; ich versuchte vergebens, sie durch Änderungen des Ortes des Apparats wegzuschaffen, indem ich beiden Stäben eine, so viel es die Örtlichkeit erlaubte, symmetrische Lage gegen den Ofen und die Fenster gab, auch eins der Fenster verdunkelte und den Ofen durch einen Schirm verdeckte. Ich mußte also einen günstigeren Ort für den Apparat wählen; dieser fand sich in einem gewölbten Zimmer des Kellergeschosses der Sternwarte, welches in jeder Beziehung so geeignet war, daß ich daselbst zu machende Beobachtungen als von den äußeren Umständen begünstigt, ansehen durfte. Hier machte ich, zwischen dem 21. und 30. Nov. 1837 eine Reihe von 56 Vergleichen. Nachher, als die Wärme, im nördlichen Saale der Sternwarte, bis beinahe auf den Gefrierpunkt herabgekommen war, und nur langsame Veränderungen erfuhr, stellte ich den Apparat daselbst auf, und machte auch hier, zwischen dem 11. und 21. Dec. eine Reihe von 60 Vergleichen. Endlich, um durch eine regelmäßige Versuchsreihe genau zu erkennen, wie groß die Unsicherheiten sind, welche ungünstige äußere Umstände hervorbringen, nahm ich den Apparat wieder in das geheizte Zimmer und machte hier, zwischen dem 21. Febr. und 4. März 1838, 44 Vergleichen; der Apparat stand dabei 12 Fuß vom Ofen und 3 Fuß von der ihm entgegengesetzten Wand; gemessen wurde nur, wenn ich die Wärme nicht für schnell steigend oder fallend hielt.

Die Anordnung dieser drei Beobachtungsreihen ist folgende. Nachdem die Stäbe und ihre Thermometer auf den Apparat gelegt und näherungsweise centrirt waren, wurde der Kasten von Holz übergedeckt; in diesem Zustande blieb Alles mehrere Stunden lang. Die dann vorgenom-

---

(\*) Dieser Stab ist zwar keine der Copien, von welchen ich im 17<sup>ten</sup> §. geredet habe; allein für den gegenwärtigen Zweck ist dieses gleichgültig.

mene Vergleichung bestand darin, daß erst einer der Stäbe zwischen die Mikrometer geführt und gemessen wurde, dann der andere, dann wieder dieser und endlich wieder der erste. Solche vier Messungen ergeben *eine* Vergleichung; nur *zwei* Messungen würden im Resultate die Voraussetzung gelassen haben, daß die Wärme, während der Zeit, welche ihre Aufstellung erforderte, sich nicht verändert habe. Unmittelbar nach dieser Vergleichung machte ich, ein Paar Ausnahmen abgerechnet, eine zweite, der vorigen ganz ähnliche und nur dadurch von ihr verschiedene, daß ich auf die andere Seite des Apparats trat, also den vorher nächsten Stab zu dem entferntesten machte. Diese Vergleichungen waren aber noch von der Voraussetzung der genauen Centrirung der Stäbe abhängig, und konnten nur zum wahren Resultate führen, nachdem das Mittel aus dem ihrigen und dem Resultate anderer, nach der *Umwendung* der Stäbe gemachten Vergleichungen genommen war.

Ich vermeide die Anführung jeder einzelnen Ablesung der Mikrometer, weil sie zu viel Raum erfordern würde und es hier nicht sowohl auf die Erfindung der Länge des zweiten Stabes, als auf das Verhalten des Apparats unter verschiedenen Umständen abgesehen ist. Einige der Vergleichungen werde ich, in dem folgenden, die fernere Anwendung der zum Copiren der Preussischen Maasseinheit ergriffenen Maafsregeln betreffenden Paragraphen, in ihrer ganzen Ausdehnung mittheilen. Die Resultate der einzelnen Vergleichungen waren die folgenden:

*1<sup>te</sup> Reihe der Vergleichungen.*

| No. |         | Zeit  | Obere Seite<br>der Stäbe | Wärme | Gemessener<br>Unterschied |
|-----|---------|-------|--------------------------|-------|---------------------------|
| 1   | Nov. 21 | 2 15  | —                        | 9,25  | — 0,0022                  |
| 2   |         | —     | —                        | 9,26  | — 0,0023                  |
| 3   | 21      | 3 45  | —                        | 9,28  | — 0,00215                 |
| 4   |         | —     | —                        | 9,32  | — 0,00215                 |
| 5   | 21      | 5 15  | —                        | 8,97  | — 0,00215                 |
| 6   |         | —     | —                        | 8,99  | — 0,00215                 |
| 7   | 21      | 6 45  | —                        | 9,12  | — 0,00175                 |
| 8   |         | —     | —                        | 9,16  | — 0,00215                 |
| 9   | 22      | 20 15 | —                        | 8,51  | — 0,0022                  |
| 10  |         | —     | —                        | 8,45  | — 0,00205                 |
| 11  | 23      | 7 45  | —                        | 7,87  | — 0,0021                  |

| No. |         | Zeit  | Oberer Seite<br>des Stabes | Wärme | Gemessener<br>Unterschied |
|-----|---------|-------|----------------------------|-------|---------------------------|
| 12  |         |       | .                          | 7,91  | — 0,0022                  |
| 13  | Nov. 23 | 20 45 | ...                        | 7,87  | — 0,0015                  |
| 14  |         |       | —                          | 7,92  | — 0,0014                  |
| 15  | 24      | 2 45  | —                          | 8,06  | — 0,00175                 |
| 16  |         |       | —                          | 8,18  | — 0,00165                 |
| 17  | 24      | 8 15  | —                          | 8,12  | — 0,0016                  |
| 18  |         |       | —                          | 8,23  | — 0,0016                  |
| 19  | 24      | 9 45  | —                          | 8,23  | — 0,0018                  |
| 20  |         |       | —                          | 8,32  | — 0,0016                  |
| 21  | 24      | 20 15 | —                          | 8,26  | — 0,0018                  |
| 22  |         |       | —                          | 8,27  | — 0,0017                  |
| 23  | 24      | 23 15 | —                          | 8,27  | — 0,00185                 |
| 24  |         |       | —                          | 8,27  | — 0,00165                 |
| 25  | 25      | 22 15 | ..                         | 8,23  | — 0,00275                 |
| 26  |         |       | —                          | 8,28  | — 0,0026                  |
| 27  | 25      | 23 45 | —                          | 8,30  | — 0,0025                  |
| 28  |         |       | —                          | 8,32  | — 0,00265                 |
| 29  | 26      | 2 15  | —                          | 8,33  | — 0,0026                  |
| 30  |         |       | —                          | 8,38  | — 0,00285                 |
| 31  | 26      | 3 45  | —                          | 8,40  | — 0,00275                 |
| 32  |         |       | —                          | 8,48  | — 0,0028                  |
| 33  | 27      | 21 15 | ....                       | 8,16  | — 0,0013                  |
| 34  |         |       | —                          | 8,27  | — 0,00145                 |
| 35  | 27      | 23 45 | —                          | 8,22  | — 0,0013                  |
| 36  |         |       | —                          | 8,28  | — 0,0013                  |
| 37  | 28      | 2 45  | —                          | 8,30  | — 0,00155                 |
| 38  |         |       | —                          | 8,38  | — 0,0010                  |
| 39  | 28      | 6 30  | —                          | 8,28  | — 0,0008                  |
| 40  |         |       | —                          | 8,39  | — 0,00135                 |
| 41  | 28      | 21 50 | ....                       | 8,10  | — 0,0016                  |
| 42  |         |       | —                          | 8,26  | — 0,00155                 |
| 43  | 28      | 23 0  | —                          | 8,25  | — 0,00155                 |
| 44  |         |       | —                          | 8,28  | — 0,00155                 |
| 45  | 29      | 2 50  | ..                         | 8,22  | — 0,00205                 |
| 46  |         |       | —                          | 8,31  | — 0,0021                  |
| 47  | 29      | 6 50  | —                          | 8,17  | — 0,0021                  |
| 48  |         |       | —                          | 8,25  | — 0,0019                  |
| 49  | 29      | 20 45 | .                          | 8,14  | — 0,00165                 |
| 50  |         |       | —                          | 8,23  | — 0,0016                  |
| 51  | 29      | 23 15 | —                          | 8,21  | — 0,0017                  |
| 52  |         |       | —                          | 8,28  | — 0,00165                 |
| 53  | 30      | 3 0   | ...                        | 8,26  | — 0,00205                 |
| 54  |         |       | —                          | 8,33  | — 0,0022                  |
| 55  | 30      | 8 0   | —                          | 8,35  | — 0,0021                  |
| 56  |         |       | —                          | 8,47  | — 0,0020                  |

2<sup>te</sup> Reihe der Vergleichen.

| No. |         | Zeit                                          | Oberer Seite<br>der Stäbe | Wärme                                                        | Gemeiner<br>Unterschied                                      |
|-----|---------|-----------------------------------------------|---------------------------|--------------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------|
|     |         | $\begin{smallmatrix} h & j \end{smallmatrix}$ |                           | $\begin{smallmatrix} \text{C} \\ \text{S} \end{smallmatrix}$ | $\begin{smallmatrix} \text{C} \\ \text{S} \end{smallmatrix}$ |
| 57  | Dec. 11 | 5 0                                           | *                         | 1,31                                                         | — 0,0020                                                     |
| 58  |         |                                               | —                         | 1,35                                                         | — 0,00195                                                    |
| 59  | 11      | 7 0                                           | —                         | 1,21                                                         | — 0,00165                                                    |
| 60  |         |                                               | —                         | 1,25                                                         | — 0,00205                                                    |
| 61  | 11      | 10 0                                          | —                         | 0,98                                                         | — 0,0015                                                     |
| 62  |         |                                               | —                         | 1,08                                                         | — 0,0018                                                     |
| 63  | 11      | 23 30                                         | —                         | 0,73                                                         | — 0,0019                                                     |
| 64  |         |                                               | —                         | 0,78                                                         | — 0,00215                                                    |
| 65  | 12      | 3 0                                           | —                         | 0,84                                                         | — 0,0022                                                     |
| 66  |         |                                               | —                         | 0,89                                                         | — 0,00235                                                    |
| 67  | 12      | 6 0                                           | ...                       | 0,91                                                         | — 0,0010                                                     |
| 68  |         |                                               | —                         | 0,97                                                         | — 0,00105                                                    |
| 69  | 12      | 7 45                                          | —                         | 0,93                                                         | — 0,0013                                                     |
| 70  |         |                                               | —                         | 1,12                                                         | — 0,00145                                                    |
| 71  | 12      | 23 0                                          | —                         | 0,85                                                         | — 0,0013                                                     |
| 72  |         |                                               | —                         | 0,88                                                         | — 0,0015                                                     |
| 73  | 13      | 2 0                                           | —                         | 0,96                                                         | — 0,00075                                                    |
| 74  |         |                                               | —                         | 0,99                                                         | — 0,00135                                                    |
| 75  | 13      | 3 30                                          | —                         | 1,02                                                         | — 0,00165                                                    |
| 76  |         |                                               | —                         | 1,12                                                         | — 0,00115                                                    |
| 77  | 13      | 21 15                                         | ..                        | 0,43                                                         | — 0,0013                                                     |
| 78  |         |                                               | —                         | 0,42                                                         | — 0,00165                                                    |
| 79  | 13      | 23 40                                         | —                         | 0,30                                                         | — 0,0015                                                     |
| 80  |         |                                               | —                         | 0,33                                                         | — 0,00105                                                    |
| 81  | 14      | 7 15                                          | ....                      | 0,44                                                         | — 0,0014                                                     |
| 82  |         |                                               | —                         | 0,55                                                         | — 0,0009                                                     |
| 83  | 14      | 23 0                                          | —                         | 1,82                                                         | — 0,0010                                                     |
| 84  |         |                                               | —                         | 1,90                                                         | — 0,00085                                                    |
| 85  | 15      | 21 0                                          | ....                      | 1,07                                                         | — 0,00095                                                    |
| 86  |         |                                               | —                         | 1,14                                                         | — 0,0011                                                     |
| 87  | 15      | 22 15                                         | —                         | 1,13                                                         | — 0,0010                                                     |
| 88  |         |                                               | —                         | 1,20                                                         | — 0,00115                                                    |
| 89  | 15      | 23 45                                         | ..                        | 1,38                                                         | — 0,0016                                                     |
| 90  |         |                                               | —                         | 1,42                                                         | — 0,00195                                                    |
| 91  | 16      | 2 30                                          | —                         | 1,46                                                         | — 0,0020                                                     |
| 92  |         |                                               | —                         | 1,53                                                         | — 0,0019                                                     |
| 93  | 16      | 21 0                                          | *                         | 0,89                                                         | — 0,00085                                                    |
| 94  |         |                                               | —                         | 0,90                                                         | — 0,0014                                                     |
| 95  | 16      | 22 30                                         | —                         | 0,89                                                         | — 0,0012                                                     |
| 96  |         |                                               | —                         | 0,91                                                         | — 0,00145                                                    |

| No. |         | Zeit          |                | Obere Seite<br>der Stäbe | Wärme | Gemessener<br>Unterschied |
|-----|---------|---------------|----------------|--------------------------|-------|---------------------------|
|     |         | $\frac{h}{b}$ | $\frac{t}{t'}$ |                          |       |                           |
| 97  | Dec. 17 | 3             | 15             | ...                      | 1,39  | — 0,00145                 |
| 98  |         |               |                | —                        | 1,41  | — 0,0022                  |
| 99  | 17      | 23            | 30             | —                        | 1,34  | — 0,00215                 |
| 100 |         |               |                | —                        | 1,40  | — 0,00215                 |
| 101 | 18      | 23            | 0              | ...                      | 2,64  | — 0,0016                  |
| 102 |         |               |                | —                        | 2,75  | — 0,0021                  |
| 103 | 19      | 0             | 30             | —                        | 2,95  | — 0,0022                  |
| 104 |         |               |                | —                        | 3,05  | — 0,0018                  |
| 105 | 19      | 21            | 0              | .                        | 2,99  | — 0,0011                  |
| 106 |         |               |                | —                        | 3,04  | — 0,00095                 |
| 107 | 19      | 23            | 0              | —                        | 3,02  | — 0,0009                  |
| 108 |         |               |                | —                        | 3,08  | — 0,0008                  |
| 109 | 20      | 3             | 0              | ....                     | 3,10  | — 0,0008                  |
| 110 |         |               |                | —                        | 3,14  | — 0,0009                  |
| 111 | 20      | 21            | 0              | —                        | 1,23  | — 0,00085                 |
| 112 |         |               |                | —                        | 1,22  | — 0,0008                  |
| 113 | 21      | 0             | 0              | ..                       | 0,88  | — 0,00255                 |
| 114 |         |               |                | —                        | 0,90  | — 0,00265                 |
| 115 | 21      | 3             | 0              | —                        | 0,72  | — 0,0023                  |
| 116 |         |               |                | —                        | 0,73  | — 0,00235                 |

3<sup>te</sup> Reihe der Vergleichen.

|     |          | Zeit          |                |      | $\frac{\zeta}{\delta}$ | $\frac{L}{\delta}$ |
|-----|----------|---------------|----------------|------|------------------------|--------------------|
|     |          | $\frac{h}{b}$ | $\frac{t}{t'}$ |      |                        |                    |
| 117 | Febr. 21 | 4             | 0              | ...  | 15,17                  | — 0,00145          |
| 118 |          |               |                | —    | 15,15                  | — 0,00175          |
| 119 | 21       | 20            | 0              | —    | 14,87                  | — 0,0016           |
| 120 |          |               |                | —    | 12,87                  | — 0,0021           |
| 121 | 21       | 23            | 0              | ...  | 14,13                  | — 0,0012           |
| 122 |          |               |                | —    | 14,22                  | — 0,00045          |
| 123 | 22       | 3             | 30             | —    | 14,61                  | — 0,00155          |
| 124 |          |               |                | —    | 14,62                  | — 0,00125          |
| 125 | 23       | 20            | 0              | .... | 16,27                  | — 0,0010           |
| 126 |          |               |                | —    | 16,37                  | — 0,0013           |
| 127 | 23       | 23            | 30             | —    | 19,03                  | — 0,00105          |
| 128 |          |               |                | —    | 19,08                  | — 0,0016           |
| 129 | 24       | 3             | 0              | .    | 21,31                  | — 0,00125          |
| 130 |          |               |                | —    | 21,27                  | — 0,00085          |
| 131 | 24       | 5             | 30             | —    | 20,65                  | — 0,00205          |
| 132 |          |               |                | —    | 20,60                  | — 0,0023           |

| No. |          | Zeit         |              | Obere Seite<br>der Stäbe | Wärme | Gemessener<br>Unterschied |
|-----|----------|--------------|--------------|--------------------------|-------|---------------------------|
|     |          | <sup>a</sup> | <sup>b</sup> |                          |       |                           |
| 133 | Febr. 24 | 20           | 0            | .                        | 13,82 | — 0,0024                  |
| 134 |          | —            | —            | —                        | 13,89 | — 0,0027                  |
| 135 |          | 24           | 0            | —                        | 14,60 | — 0,00215                 |
| 136 |          | —            | —            | —                        | 14,70 | — 0,00255                 |
| 137 | 25       | 2            | 0            | ...                      | 16,35 | — 0,00195                 |
| 138 |          | —            | —            | —                        | 16,41 | — 0,00175                 |
| 139 | 25       | 23           | 30           | —                        | 17,27 | — 0,00155                 |
| 140 |          | —            | —            | —                        | 17,34 | — 0,0020                  |
| 141 | 26       | 23           | 30           | ..                       | 15,35 | — 0,0019                  |
| 142 | 27       | 2            | 0            | —                        | 16,22 | — 0,0028                  |
| 143 | 27       | —            | —            | —                        | 16,23 | — 0,0022                  |
| 144 |          | 5            | 0            | —                        | 16,08 | — 0,0030                  |
| 145 |          | —            | —            | —                        | 16,07 | — 0,0023                  |
| 146 |          | —            | —            | —                        | 16,07 | — 0,0021                  |
| 147 | 28       | 4            | 0            | ....                     | 15,88 | — 0,0019                  |
| 148 |          | —            | —            | —                        | 16,00 | — 0,0019                  |
| 149 | März 1   | 0            | 0            | —                        | 16,82 | — 0,0012                  |
| 150 |          | —            | —            | —                        | 16,88 | — 0,0016                  |
| 151 | 1        | 2            | 0            | —                        | 17,38 | — 0,00215                 |
| 152 |          | —            | —            | —                        | 17,42 | — 0,00205                 |
| 153 | 3        | 3            | 10           | ....                     | 16,08 | — 0,00235                 |
| 154 | 3        | —            | —            | —                        | 16,06 | — 0,0022                  |
| 155 |          | 5            | 0            | —                        | 15,93 | — 0,00155                 |
| 156 |          | —            | —            | —                        | 15,92 | — 0,00175                 |
| 157 | 4        | 0            | 0            | ..                       | 17,74 | — 0,00335                 |
| 158 | 4        | —            | —            | —                        | 17,77 | — 0,0019                  |
| 159 |          | 3            | 0            | —                        | 17,84 | — 0,00215                 |
| 160 |          | —            | —            | —                        | 17,86 | — 0,00195                 |

Diese Vergleichen der beiden Stäbe geben zuerst Anlaß zu bemerken, daß die Nähe des Beobachters bei dem Apparate, trotz seiner Verdeckung durch einen Kasten von Holz, nicht ohne Einfluß auf die Thermometer geblieben ist; denn in der Regel zeigt die zweite Vergleichung eine um einige Hundertel eines Thermometergrades größere Wärme als die erste; die seltenen Ausnahmen hiervon werden von einer Abnahme der äußeren Wärme herrühren, welche größer war als die von dem Beobachter erzeugte Zunahme. Es ist zu erwarten, daß die Stäbe kleinere Änderungen der Wärme erfahren haben, als die dafür empfindlicheren Thermometer; immer aber erscheint die Maafregel, *zwei* Vergleichungen nacheinander, in geänderter Stellung des Beobachters zu machen, nicht überflüssig.

Ferner geben die Vergleichen Anlaß zu bemerken, daß die drei Reihen derselben von sehr verschiedener Sicherheit sind. Um dieses unter eine unmittelbare Übersicht zu bringen, werde ich die einzelnen Vergleichen paarweise combiniren, so daß die erste vor und die letzte nach einer Umwendung der Stäbe, die zweite vor und die vorletzte nach derselben u. s. w. vereinigt werden; endlich werde ich die aufeinanderfolgenden Paare, zwischen welchen, der vorigen Bemerkung zufolge, eine Verbindung vorhanden ist, wieder zusammennehmen. Die die erste Verbindung enthaltende Columnne zeigt, durch den daraus sichtbaren Grad der Übereinstimmung ihrer verschiedenen Zahlen, auf wie große Sicherheit der Copie man rechnen darf, wenn man *eine* Vergleichung vor und *eine* nach der Umwendung macht; aus der die zweite Verbindung enthaltenden Columnne geht hervor, welche Sicherheit von zwei zusammengehörigen Vergleichen, sowohl vor als nach der Umwendung, zu erwarten ist.

1<sup>te</sup> Reihe der Vergleichen.

| Combination | Wärme | 1 Vergleichung | 2 Vergleichungen | Unterschied vom Mittel |
|-------------|-------|----------------|------------------|------------------------|
|             | 0     | z              | z                | z                      |
| 1 und 24    | 8,77  | — 0,00193      | — 0,00200        | — 0,00010              |
| 2 — 23      | 8,77  | — 0,00207      |                  |                        |
| 3 — 22      | 8,77  | — 0,00203      | — 0,00200        | — 0,00010              |
| 4 — 21      | 8,79  | — 0,00197      |                  |                        |
| 5 — 20      | 8,65  | — 0,00188      | — 0,00193        | — 0,00003              |
| 6 — 19      | 8,61  | — 0,00197      |                  |                        |
| 7 — 18      | 8,67  | — 0,00168      | — 0,00177        | + 0,00013              |
| 8 — 17      | 8,64  | — 0,00187      |                  |                        |
| 9 — 16      | 8,15  | — 0,00193      | — 0,00191        | — 0,00001              |
| 10 — 15     | 8,25  | — 0,00190      |                  |                        |
| 11 — 14     | 7,90  | — 0,00175      | — 0,00180        | + 0,00010              |
| 12 — 13     | 7,89  | — 0,00185      |                  |                        |
| 25 — 40     | 8,31  | — 0,00205      | — 0,00188        | + 0,00002              |
| 26 — 39     | 8,28  | — 0,00170      |                  |                        |
| 27 — 38     | 8,34  | — 0,00175      | — 0,00192        | — 0,00002              |
| 28 — 37     | 8,31  | — 0,00210      |                  |                        |
| 29 — 36     | 8,30  | — 0,00195      | — 0,00201        | — 0,00011              |
| 30 — 35     | 8,30  | — 0,00208      |                  |                        |
| 31 — 34     | 8,34  | — 0,00210      | — 0,00208        | — 0,00018              |
| 32 — 33     | 8,32  | — 0,00205      |                  |                        |



| Combination | Wärme | 1 Vergleichung | 2 Vergleichungen | Unterschied vom Mittel |
|-------------|-------|----------------|------------------|------------------------|
|             | 0     | — L            | — L              | — L                    |
| 41 und 48   | 8,18  | — 0,00175      | — 0,00179        | + 0,00011              |
| 42 — 47     | 8,21  | — 0,00182      |                  |                        |
| 43 — 46     | 8,28  | — 0,00183      | — 0,00181        | + 0,00009              |
| 44 — 45     | 8,25  | — 0,00180      |                  |                        |
| 49 — 56     | 8,30  | — 0,00182      | — 0,00183        | + 0,00007              |
| 50 — 55     | 8,29  | — 0,00185      |                  |                        |
| 51 — 54     | 8,27  | — 0,00195      | — 0,00190        | 0,00000                |
| 52 — 53     | 8,27  | — 0,00185      |                  |                        |
| Mittel..... | 8,38  |                | — 0,00190        |                        |

2<sup>te</sup> Reihe der Vergleichen.

|           |      |           |           |           |
|-----------|------|-----------|-----------|-----------|
|           | 0    | — L       | — L       | — L       |
| 57 und 76 | 1,22 | — 0,00158 | — 0,00169 | — 0,00017 |
| 58 — 75   | 1,18 | — 0,00180 |           |           |
| 59 — 74   | 1,10 | — 0,00150 | — 0,00145 | + 0,00007 |
| 60 — 73   | 1,11 | — 0,00140 |           |           |
| 61 — 72   | 0,93 | — 0,00150 | — 0,00153 | — 0,00001 |
| 62 — 71   | 0,97 | — 0,00155 |           |           |
| 63 — 70   | 0,92 | — 0,00167 | — 0,00170 | — 0,00018 |
| 64 — 69   | 0,86 | — 0,00173 |           |           |
| 65 — 68   | 0,90 | — 0,00162 | — 0,00170 | — 0,00018 |
| 66 — 67   | 0,90 | — 0,00178 |           |           |
| 77 — 81   | 1,17 | — 0,00107 | — 0,00120 | + 0,00032 |
| 78 — 83   | 1,12 | — 0,00132 |           |           |
| 79 — 82   | 0,42 | — 0,00120 | — 0,00121 | + 0,00031 |
| 80 — 81   | 0,39 | — 0,00123 |           |           |
| 85 — 92   | 1,30 | — 0,00142 | — 0,00149 | + 0,00003 |
| 86 — 91   | 1,30 | — 0,00155 |           |           |
| 87 — 90   | 1,28 | — 0,00148 | — 0,00143 | + 0,00009 |
| 88 — 89   | 1,29 | — 0,00137 |           |           |
| 93 — 100  | 1,15 | — 0,00150 | — 0,00164 | — 0,00012 |
| 94 — 99   | 1,12 | — 0,00178 |           |           |
| 95 — 98   | 1,15 | — 0,00170 | — 0,00157 | — 0,00005 |
| 96 — 97   | 1,15 | — 0,00145 |           |           |
| 101 — 108 | 2,86 | — 0,00120 | — 0,00135 | + 0,00017 |
| 102 — 107 | 2,88 | — 0,00150 |           |           |
| 103 — 106 | 3,00 | — 0,00157 | — 0,00151 | + 0,00001 |
| 104 — 105 | 3,02 | — 0,00145 |           |           |

| Combination  | Wärme | 1 Vergleichung | 2 Vergleichungen | Unterschied<br>vom Mittel |
|--------------|-------|----------------|------------------|---------------------------|
|              | 0     | — L            |                  | — L                       |
| 109 und 116  | 1,91  | — 0,00158      | — 0,00159        | — 0,00007                 |
| 110 — 115    | 1,93  | — 0,00160      |                  |                           |
| 111 — 114    | 1,07  | — 0,00173      | — 0,00171        | — 0,00019                 |
| 112 — 113    | 1,05  | — 0,00167      |                  |                           |
| Mittel ..... | 1,35  | .....          | — 0,00152        |                           |

3<sup>te</sup> Reihe der Vergleichen.

|              |       |           |           |           |
|--------------|-------|-----------|-----------|-----------|
|              | 0     | — L       | — L       | — L       |
| 117 und 124  | 14,90 | — 0,00135 | — 0,00150 | + 0,00037 |
| 118 — 123    | 14,88 | — 0,00165 |           |           |
| 119 — 122    | 13,04 | — 0,00103 | — 0,00134 | + 0,00051 |
| 120 — 121    | 13,50 | — 0,00165 |           |           |
| 125 — 132    | 18,44 | — 0,00165 | — 0,00166 | + 0,00021 |
| 126 — 131    | 18,51 | — 0,00167 |           |           |
| 127 — 130    | 20,15 | — 0,00095 | — 0,00119 | + 0,00068 |
| 128 — 129    | 20,19 | — 0,00143 |           |           |
| 133 — 140    | 15,58 | — 0,00220 | — 0,00216 | — 0,00029 |
| 134 — 139    | 15,58 | — 0,00212 |           |           |
| 135 — 138    | 15,51 | — 0,00195 | — 0,00210 | — 0,00023 |
| 136 — 137    | 15,52 | — 0,00225 |           |           |
| 141 — 152    | 16,39 | — 0,00198 | — 0,00223 | — 0,00036 |
| 142 — 151    | 16,80 | — 0,00247 |           |           |
| 143 — 150    | 16,55 | — 0,00190 | — 0,00200 | — 0,00013 |
| 144 — 149    | 16,45 | — 0,00210 |           |           |
| 145 — 148    | 16,04 | — 0,00210 | — 0,00205 | — 0,00018 |
| 146 — 147    | 15,97 | — 0,00200 |           |           |
| 153 — 160    | 16,97 | — 0,00215 | — 0,00216 | — 0,00029 |
| 154 — 159    | 16,95 | — 0,00218 |           |           |
| 155 — 158    | 16,85 | — 0,00172 | — 0,00214 | — 0,00027 |
| 156 — 157    | 16,83 | — 0,00255 |           |           |
| Mittel ..... | 16,44 | .....     | — 0,00187 |           |

Man sieht hieraus, daß dieselben äußeren Umstände, welche bei der ersten Reihe der Vergleichen vorhanden waren, oder ähnlich vorteilhafte, schon durch ein zusammengehöriges Paar von Vergleichen vor einer Umwendung, und ein eben solches nach derselben, Copien verheissen, welche bis auf zwei Zehntausentel einer Linie sicher sind; wenigstens kommt

ein Fehler von dieser Gröſſe in den 14 Resultaten dieser Art nicht vor und nur 4 derselben irren mehr als ein Zehntausentel einer Linie von dem Mittel aus allen ab. Die *zweite* Reihe bietet etwas gröſſere Abweichungen dar, die bis auf 0,00032 steigen und 8 Mal unter 15 über ein Zehntausentel gehen; ich glaube, daſs der Nachtheil, in welchem sie, vergleichungsweise mit der ersten Reihe, ist, nicht sowohl gröſſerer Unbeständigkeit der Wärme, als dem zu niedrigen Grade derselben, welcher das Fett an den Bahnen der Schlitten der Mikrometer zum Erstarren gebracht und daher die Sicherheit der Bewegungen beeinträchtigt hat, zugeschrieben werden muſs, weshalb es rathsam erscheint, Vergleichen von Copien, in der Folge, nur in gröſſerer Wärme vorzunehmen. Die *dritte* Reihe endlich (bei welcher von der 117<sup>ten</sup> bis zur 140<sup>ten</sup> Vergleichung die Copie, von der 141<sup>ten</sup> bis zur 160<sup>ten</sup> das Original auf der Seite des Ofens lag), zeigt, unter 11 Abweichungen von dem Mittel, eine, welche 0,00068 beträgt; keine welche bis auf 0,0001 herabkäme. Ich zweifle daher nicht, daſs man nur in dem Falle, daſs man die Sicherheit der Copien auf ein Tausentel einer Linie beschränken, dennoch aber diese Copien durch die *vier* immer nothwendigen Vergleichen, und nicht durch das arithmetische Mittel einer fortgesetzten Reihe derselben, erlangen will, die Herbeiführung vortheilhafter äusserer Umstände vernachlässigen darf.

## §. 21.

*Verfahren bei den Vergleichen einer Copie und ihre Berechnungsart.*

Ich setze voraus, daſs der Apparat sich in einem Zimmer befinde, welches keine *andere* Anwendung hat, also vor und während der Vergleichen verschlossen werden kann; daſs er ohne Verbindung mit dem Fussboden aufgestellt sei und daſs die Lage und Beschaffenheit des Zimmers das schnelle Eindringen äusserer Änderungen der Wärme verhindere.

Das Original des Preussischen Längenmaasses kann fortwährend auf dem Apparate liegen bleiben; eine vorhandene, vollständige Bedeckung des Apparates schützt ihn und das Maass vor Staub. Am Abend vor der Vergleichung einer Copie wird auch diese aufgelegt und centrirt, auch nachgesehen, ob die Centrirung des Originals noch nahe genug richtig ist; auf jeden der Stäbe wird ein Thermometer gelegt; dann wird das Ganze mit

dem Kasten von Holz überdeckt, und bleibt in diesem Zustande bis zur Vergleichung am nächsten Tage.

Die Vergleichung hat den Verlauf, den folgendes, aus No. 11. und 12. meines im vorigen §. mitgetheilten Verzeichnisses, entlehntes Beispiel deutlich macht:

1837 Nov. 23. 7<sup>h</sup> 45'

|          | Mikrom. I |          | Mikrom. II |          | Thermometer |      |                                                        |
|----------|-----------|----------|------------|----------|-------------|------|--------------------------------------------------------|
|          | <i>n</i>  | Wasserw. | <i>n</i>   | Wasserw. | I           | II   |                                                        |
| Original | 81,685    | — 2,4    | 81,765     | — 2,2    | 8,0         | 0    | } Beobachter auf der<br>einen Seite des<br>Apparats    |
| Copie    | 81,585    | — 1,7    | 81,88      | + 4,2    | 8,0         | 8,1  |                                                        |
| Copie    | 81,585    | — 0,3    | 81,88      | + 1,0    |             | 8,1  |                                                        |
| Original | 81,685    | — 4,0    | 81,765     | + 5,0    | 8,0         |      |                                                        |
| Original | 81,68     | + 2,1    | 81,765     | + 4,2    | 8,0         |      | } Beobachter auf der<br>anderen Seite des<br>Apparats. |
| Copie    | 81,595    | + 3,0    | 81,87      | — 3,3    |             | 8,15 |                                                        |
| Copie    | 81,595    | + 2,5    | 81,87      | — 1,8    |             | 8,15 |                                                        |
| Original | 81,685    | + 6,1    | 81,76      | — 3,0    | 8,06        |      |                                                        |

Darauf werden beide Stäbe *umgewandt*, indem vorher nur die äußeren der sie haltenden Seitenschrauben gelöst und nachher wieder *schwach* angezogen werden. Nach mehreren Stunden, vielleicht am nächsten Tage, macht man die die vorigen ergänzenden Vergleichungen; als Beispiele also No. 13. und 14. des Verzeichnisses:

1837 Nov. 23. 20<sup>h</sup> 45'

|          | Mikrom. I |          | Mikrom. II |          | Thermometer |      |                                                        |
|----------|-----------|----------|------------|----------|-------------|------|--------------------------------------------------------|
|          | <i>n</i>  | Wasserw. | <i>n</i>   | Wasserw. | I           | II   |                                                        |
| Original | 81,625    | + 1,5    | 81,795     | + 1,8    | 8,0         | 0    | } Beobachter auf der<br>einen Seite des<br>Apparats    |
| Copie    | 81,54     | — 8,0    | 81,895     | + 2,0    |             | 8,1  |                                                        |
| Copie    | 81,535    | + 5,2    | 81,895     | + 1,8    |             | 8,1  |                                                        |
| Original | 81,64     | — 5,6    | 81,785     | — 1,8    | 8,0         |      |                                                        |
| Original | 81,64     | — 3,4    | 81,785     | — 1,8    | 8,0         |      | } Beobachter auf der<br>anderen Seite des<br>Apparats. |
| Copie    | 81,545    | — 0,2    | 81,89      | — 4,0    |             | 8,15 |                                                        |
| Copie    | 81,545    | + 2,0    | 81,885     | + 1,2    |             | 8,2  |                                                        |
| Original | 81,645    | — 4,6    | 81,78      | — 4,0    | 8,05        |      |                                                        |

Die Schrauben der Mikrometer sind immer in der Richtung gedrehet, in welcher die Zahlen ihrer Trommeln fortgehen, immer auf das nächste

ganze oder halbe Hundertel der Theilung auf den Trommeln. Ich bemerke hierbei, daß wenn man eins der Mikrometer eingestellt hat, und dann das vordere zur Berührung bringt, jenes seine Stellung jedesmal verändert; dieses rührt von dem kleinen Drucke her, welchen das zweite Mikrometer gegen den Stab übert, und erfordert also, daß man, ehe man die Mikrometer einstellt, *beide* zur Berührung bringe. Die Columnen für die Angaben der Wasserwagen enthalten die Unterschiede der auf beiden Seiten des Nullpunkts abgelesenen Theile der Scaln, also Entfernungen ihrer Blasen von der Mitte, in *halben* Theilen ausgedrückt. — Die Verwandlung der unmittelbaren Angaben der Mikrometerschrauben und der Wasserwagen, in Preussische Linien, erhält man durch die in der III. Beilage enthaltenen, beiden ersten Tafeln; die Angaben der Thermometer werden auf wahre Grade der hunderttheiligen Scale reducirt, indem man die in der dritten Tafel gegebenen Verbesserungen hinzusetzt. Hierdurch erhält man, in dem zum Beispiele gewählten Falle:

für die erste Auflegung der Stäbe:

| Wärme | Mikrometer I   |          | Mikrometer II  |          | Summe    | Copie<br>= Original |
|-------|----------------|----------|----------------|----------|----------|---------------------|
| o     | ℓ              | ℓ        | ℓ              | ℓ        | ℓ        |                     |
| 7,90  | 0,2135.3 — 1.5 | 0,2133.8 | 0,2241.4 — 1.2 | 0,2240.2 | 0,4374.0 | — 0,00210           |
| 7,84  | 2010.1 — 1.1   | 2009.0   | 2385.6 + 2.3   | 2387.9   | 4396.6   |                     |
| 7,84  | 2010.1 — 0.2   | 2009.9   | 2385.6 + 0.5   | 2386.1   | 4396.0   |                     |
| 7,90  | 2135.3 — 2.6   | 2132.7   | 2241.4 + 2.7   | 2244.1   | 4376.8   | — 0,00226           |
| 7,90  | 2129.0 + 1.3   | 2130.3   | 2241.4 + 2.3   | 2243.7   | 4374.0   |                     |
| 7,89  | 2022.5 + 1.9   | 2024.4   | 2373.1 — 1.8   | 2371.3   | 4195.7   |                     |
| 7,89  | 2022.5 + 1.6   | 2024.1   | 2373.1 — 1.0   | 2372.1   | 4196.2   | — 0,00226           |
| 7,96  | 2135.3 + 3.9   | 2139.2   | 2235.1 — 1.6   | 2233.5   | 4372.7   |                     |

für die Umwendung der Stäbe:

|      |                |          |                |          |          |           |
|------|----------------|----------|----------------|----------|----------|-----------|
| 7,90 | 0,2060.0 + 1.0 | 0,2061.0 | 0,2279.1 + 1.0 | 0,2280.1 | 0,4341.1 | — 0,00150 |
| 7,84 | 1954.3 — 5.1   | 2049.2   | 2401.5 + 1.1   | 2405.6   | 4354.8   |           |
| 7,84 | 1948.1 + 3.3   | 2051.4   | 2404.5 + 1.0   | 2405.5   | 4356.9   |           |
| 7,90 | 2078.7 — 3.6   | 2075.1   | 2266.6 — 1.0   | 2265.6   | 4340.7   | — 0,00142 |
| 7,90 | 2078.7 — 2.2   | 2076.5   | 2266.6 — 1.0   | 2265.6   | 4342.1   |           |
| 7,89 | 1960.5 — 0.1   | 1960.4   | 2398.2 — 2.1   | 2396.1   | 4356.5   |           |
| 7,94 | 1960.5 + 1.3   | 1961.8   | 2391.9 + 0.6   | 2392.5   | 4354.3   | — 0,00142 |
| 7,95 | 2085.0 — 2.9   | 2082.1   | 2260.3 — 2.1   | 2258.2   | 4310.3   |           |

Das Mittel aus den vier Zahlen der letzten Columnne, ergibt, frei von der Voraussetzung der genauen Centrirung der Stäbe:

$$\text{Copie} = \text{Original} - 0,00182. \quad \text{Wärme } 7,90.$$

Für die Wärme =  $7,90$  ergibt die vierte Tafel der Beilage III. die *scheinbare* Länge des Originals = 3 Fufs —  $0,03654$ . Man hat also die Länge der Copie in derselben Wärme = 3 Fufs —  $0,03836$ . Insofern man es bei ihrer einmaligen Vergleichung bewenden läßt, hat das was über die vierte Decimalstelle der Angabe ihrer Länge hinausgeht, ein sehr kleines Gewicht, was man dadurch andeuten kann, daß man die *nächste* Einheit dieser Decimalstelle annimmt. Der Stab erhielt also, wenn er eine der §. 17. beschriebenen Copien wäre, die Aufschrift:

*1837. Dieser Stab, in der Wärme von  $7,90$  des hunderttheiligen Thermometers, in der Axe seiner cylindrischen Enden gemessen, ist  $0,0384$  Linien kürzer als 3 Preussische Fufse.*

Will man aus dieser Aufschrift erkennen, wie lang die Copie in ihrer Normalwärme, unter der Voraussetzung ist, daß ihre Änderungen durch die Wärme, denen des Originals vollkommen gleich seien, so hat man  $(16,25 - 7,90) 0,004375 = 0,0365$  hinzuzufügen, wodurch man 3 Fufs —  $0,0019$  erhält. Ob der Besitzer dieser Copie, diese Voraussetzung gelten lassen will, muß ihm selbst überlassen bleiben.

Die äußerste Einfachheit und Leichtigkeit des sehr genauen Copirens der Preussischen Maafseinheit, welche ich jetzt, sowohl den Messungen, als auch ihrer Berechnung nach, vollständig erläutert habe, läßt mich hoffen, daß richtiges Maafs, so wie man es für wissenschaftliche Anwendungen verlangt, in der Folge weit leichter zu erlangen sein wird, als es bisher zu erlangen war. Indessen muß ich noch sagen, nach welchen Elementen die Tafeln der Beilage III. berechnet worden sind. Die Formeln wonach die *erste*, die Verwandlung der Angaben der Mikrometer in Preussische Linien ergebende Tafel, berechnet worden ist, habe ich im 19<sup>ten</sup> §. gegeben. Die *zweite* Tafel setzt voraus, daß die Wasserwage des Mikrometers I. um 19,8, des Mikrometers II. um 23,68 *halbe* Theile der Seale, ihren Stand verändert, wenn die Mikrometerschraube um  $0,01 = 0,001269$  gedreht wird; diese Bestimmung ist aus häufig wiederholten Versuchen hervorgegangen.

Die dritte, die Berichtigung der Thermometer enthaltende Tafel, beruhet auf einer sorgfältigen Untersuchung derselben und einer genauen, im Decbr. 1837 vorgenommenen Bestimmung ihrer Eispunkte. Ich zweifle nicht, daß ihre Angaben zu dieser Zeit, bis auf etwa ein Hundertel eines Grades richtig gewesen sind; ich vermuthe auch, daß sie sich ziemlich richtig erhalten werden, indem ich vermieden habe, die Thermometer, seit der Zeit ihrer Verfertigung, im Sommer 1835, beträchtlichen Wärmeveränderungen auszusetzen, welche, nach bekannten Erfahrungen, oft plötzliche Änderungen des Standes hervorbringen. Diese Änderungen, in sofern sie mit der Zeit fortschreiten, pflegen, innerhalb eines Jahres nach der Verfertigung von Thermometern, ihr Maximum zu erreichen: die Untersuchung, worauf die Tafel beruhet, ist aber länger als zwei Jahre nach der Verfertigung vorgenommen.

Die vierte Tafel enthält die *scheinbare* Länge des Originalmaafses, für jeden Grad des hunderttheiligen Thermometers: ich habe sie von 0 bis 25° fortgesetzt, wünsche aber, zufolge der im vorigen §. angeführten Erfahrung, daß man die Vergleichung von Copien, bei den niedrigeren Wärmegraden, vielleicht zwischen 0 und 5°, vermeide. Unter *scheinbarer* Länge des Originalmaafses verstehe ich die Länge, welche sich bei den Messungen durch den zum Copiren dienenden Apparat zeigt; sie ist dadurch von der wahren Länge verschieden, daß die Berührungen, worauf die Messungen beruhen, durch Kugelflächen, nicht durch Punkte, bewirkt werden und die berührten Endflächen nicht senkrecht auf der Axe des Stabes stehende Ebenen sind. Die im 8<sup>ten</sup> §. gegebene Formel für die aus dieser Ursache entstehende scheinbare Verlängerung, erfordert die Kenntniß der Halbmesser der Kugelflächen; ich habe diese, durch das im 8<sup>ten</sup> §. angegebene Verfahren, sehr genau bestimmen können und für das Mikrometer I. 5<sup>4</sup>/<sub>887</sub>, für II. 5<sup>4</sup>/<sub>841</sub> gefunden, statt welcher beiden Zahlen man, ohne dadurch einen merklichen Fehler zu begehen, eine, nämlich 5<sup>4</sup>/<sub>86</sub> anwenden kann. Dann ergibt die Formel

$$\text{für die Endfläche I} = 0,000467 + 0,000009 = 0,000476$$

$$\text{— — — II} = 0,000119 + 0,000003 = 0,000122,$$

also im Ganzen 0,000598 Pariser Linien, oder 0,000619 Preussische. Hierdurch erhält man die *scheinbare* Länge des Preussischen Originalmaafses, in seiner Normalwärme (§. 16.):

$$= 3 \text{ Fufs} - 0,00063 + 0,00062 = 3 \text{ Fufs} - 0,00001$$

und in der Wärme von  $t$  Graden des hunderttheiligen Thermometers (§. 11.):

$$= 3 \text{ Fufs} - 0,00001 + (t - 16,25) 0,004375.$$

Nach dieser Formel ist die vierte Tafel berechnet.

Die *scheinbare* Länge der verglichenen Copie wird ihrer wahren Länge gleich angenommen. Es würde jedenfalls nicht ausführbar sein, dieselbe mühsame Untersuchung, welche im 8<sup>ten</sup> §. zur Kenntniss der Beschaffenheit der Endflächen des Originals geführt hat, für jede Copie durchzuführen; damit aber aus ihrer Unterlassung nicht Unsicherheit entstehe, war es nöthig, Mittel zu ergreifen, welche verbürgen, daß die Endflächen derselben senkrecht auf ihrer Axe stehende Ebenen sind. Dergleichen Mittel hat Herr *Baumann*, wie ich schon im 17<sup>ten</sup> §. gesagt habe, wirklich ergriffen, und ich habe darüber nur noch hinzuzusetzen, daß sie den beabsichtigten Erfolg mit mehr als erforderlicher Sicherheit hervorbringen.

~~~~~


Beilage I.

Einfluß der Schwere auf die Figur eines, auf zwei Punkten von gleicher Höhe aufliegenden Stabes.

1.

Durch die *Mécanique analytique* ist bekannt, daß die Figur des Gleichgewichts des Stabes das Kennzeichen hat, daß willkürliche, jedoch mit dem Zusammenhange seiner Theile vereinbare, unendlich kleine Variationen ihrer Coordinaten, jede in die auf ihre Richtung projectirten, an den durch die Coordinaten bestimmten Punkten wirkenden Kräfte multiplicirt, eine *verschwindende* Summe haben. Die wirkende Kraft ist ursprünglich die Schwere; ihr widersetzt sich aber die Elasticität des Stabes; beides zusammengenommen, bringt eine Änderung der Figur des Stabes hervor, welche, nach der *Lagrange'schen* Methode, unter den Voraussetzungen untersucht werden soll, daß er ursprünglich gerade sei und daß seine Mittellinie ihre Länge nicht ändere. Die letztere dieser Voraussetzungen fordert, daß der Stab, in seinem geraden Zustande, durch eine horizontale, durch seine Mittellinie gelegte Ebene, in zwei, ihrer Figur, Masse und Spannkraft nach symmetrische Hälften geschnitten werden kann.

Bezeichnet man die wagerechte Coordinate eines Punktes der Mittellinie des Stabes durch x , die lothrechte durch y , und nimmt man y nach Oben positiv, nach Unten negativ, so ist die Summe der Producte der Schwere und der in ihrer Richtung stattfindenden Variationen,

$$= - \int \mu \, ds \, \delta y,$$

wo μ die Masse einer Längeneinheit des Stabes und ds ein Element der Mittellinie bedeuten. Wenn der Winkel des Elements ds mit der Axe der x , durch ϕ bezeichnet, oder

Q

$$ds \cos \phi = dx, \quad ds \sin \phi = dy$$

gesetzt wird, kann die Kraft, mit welcher der Stab sich seiner Krümmung widersetzt, als eine Kraft angesehen werden, welche den Winkel ϕ zu ändern strebt. Ist ihre Größe, an einem Hebelarme $= 1$ angebracht, $= E$ und das Differential der Richtung des Elements ds , in der Curve des Gleichgewichtes und in der variirten $d\phi$ und $d\phi + d\delta\phi$, so ist die Summe der Producte dieser Kraft und der auf ihre Richtung projecirten Variation der Coordinaten

$$= \int E d\delta\phi$$

Man hat also die Bedingung des Gleichgewichts des Stabes

$$0 = \int \{-\mu ds \delta y + E d\delta\phi\}.$$

Allein durch die Annahme, dafs seine Mittellinie ihre Länge nicht ändere, oder dafs

$$0 = \int \left\{ \frac{dx}{ds} d\delta x + \frac{dy}{ds} d\delta y \right\}$$

sei, werden δx und δy voneinander abhängig. Man kann sie aber ferner als unabhängig betrachten, indem man den letzten Ausdruck, unter dem Integralzeichen, mit einem unbestimmten Factor λ multiplicirt und das Product dem ersten Ausdrucke hinzufügt. Hierdurch erhält man die zu erfüllende Gleichung:

$$0 = \int \left\{ -\mu ds \delta y + E d\delta\phi + \lambda \frac{dx}{ds} d\delta x + \lambda \frac{dy}{ds} d\delta y \right\}.$$

Es ist aber

$$\delta\phi = \frac{dx d\delta y - dy d\delta x}{ds^2}$$

und wenn man dieses anwendet und die Gleichung integrirt, erhält man, statt ihrer:

$$\begin{aligned} 0 = & E \delta\phi + \delta x \left\{ \frac{dy dE}{ds^2} + \lambda \frac{dx}{ds} \right\} - \delta y \left\{ \frac{dx dE}{ds^2} - \lambda \frac{dy}{ds} \right\} \\ & - \int \delta x \left\{ d \cdot \frac{dy dE}{ds^2} + d \cdot \lambda \frac{dx}{ds} \right\} + \int \delta y \left\{ d \cdot \frac{dx dE}{ds^2} - d \cdot \lambda \frac{dy}{ds} - \mu ds \right\} \dots [1] \end{aligned}$$

2.

Für alle freien, d. h. nicht mit den Unterlagen in Berührung befindlichen Theile des Stabes müssen δx und δy willkürlich bleiben, also die unter den Integralzeichen befindlichen

$$d \cdot \frac{dy}{ds} \frac{dE}{ds} + d \cdot \lambda \frac{dx}{ds}$$

und $d \cdot \frac{dx}{ds} \frac{dE}{ds} - d \cdot \lambda \frac{dy}{ds} - \mu ds$

verschwinden. Man erhält hierdurch, wenn c und c' willkürliche Constanten bedeuten,

$$c = \frac{dy}{ds} \frac{dE}{ds} + \lambda \frac{dx}{ds}$$

$$c' = \frac{dx}{ds} \frac{dE}{ds} - \lambda \frac{dy}{ds} - \mu s$$

und es folgt daraus:

$$\left. \begin{aligned} \lambda &= c \frac{dx}{ds} - (c' + \mu s) \frac{dy}{ds} \\ \frac{dE}{ds} &= c \frac{dy}{ds} + (c' + \mu s) \frac{dx}{ds} \end{aligned} \right\} \text{..... [2]}$$

Die außer dem Integralzeichen befindlichen Theile der Gleichung [1] werden, durch die Substitution dieser Ausdrücke

$$0 = E \delta \phi + c \delta x - (c' + \mu s) \delta y \text{..... [3]}$$

welcher Gleichung für den Anfang und das Ende des Stabes entsprochen werden muß, indem diese Punkte von den Unterlagen frei sind. Da $\delta \phi$, δx , δy willkürlich bleiben müssen, erhält man $E = 0$, $c = 0$, $c' = -\mu s$, wo unter s , die beiden, dem Anfange und dem Ende des Stabes zugehörigen Werthe von s zu verstehen sind. Bezeichnet man die Länge des Stabes durch $2l$, und zählt man s von seiner Mitte an, negativ nach dem Anfangspunkte, positiv nach dem Endpunkte, so wird $s = -l$ und $= l$ und man erhält, zur Bestimmung der Figur des Stabes zwischen seinen Ruhepunkten und Endpunkten, die Gleichungen:

$$\left. \begin{aligned} dE &= \mu(s+l) dx \\ dE &= \mu(s-l) dx \end{aligned} \right\} \text{..... [4]}$$

Die auf den Unterlagen befindlichen Punkte des Stabes können nur Verschiebungen in der krummen Linie selbst, welche der Stab bildet, erfahren, oder die ihnen zugehörigen Variationen von x und y müssen der Bedingung

$$\frac{\delta y}{\delta x} = \frac{dy}{dx}$$

entsprechen. Hierdurch verwandeln sich die außer den Integralzeichen befindlichen Theile der Gleichung [1] in:

$$0 = E \delta \phi + \delta x \cdot \lambda \frac{dx}{dx}.$$

Diese Gleichung fordert, da δx willkürlich bleibt, daß λ an den Ruhepunkten verschwinde; ferner daß $E \delta \phi$ für beide Ruhepunkte gleich, aber von entgegengesetztem Zeichen sei. Da, der ersten der Gleichungen [2] zufolge, an Punkten, an welchen $\lambda = 0$ ist,

$$c = (c' + \mu s) \frac{dy}{dx}$$

sein muß, so ist für die Werthe von s und $\frac{dy}{dx}$ welche den Ruhepunkten entsprechen und welche ich durch $-\sigma$ und σ' und durch $\tan \phi'$ und $\tan \phi''$ bezeichnen werde,

$$c = (c' - \mu \sigma) \tan \phi'$$

$$c = (c' + \mu \sigma') \tan \phi''$$

oder

$$c (\tan \phi'' - \tan \phi') = \mu (\sigma + \sigma') \tan \phi' \tan \phi''$$

$$c' (\tan \phi'' - \tan \phi') = -\mu (\sigma \tan \phi' + \sigma' \tan \phi'').$$

Man erhält, indem man diese Ausdrücke der Constanten in die zweite der Gleichungen [2] setzt, die Differentialgleichung der Figur des Stabes zwischen seinen beiden Ruhepunkten:

$$dE = \frac{\mu}{\tan \phi' - \tan \phi''} \left\{ (\sigma + \sigma') \tan \phi' \tan \phi'' dy + (s - \sigma') \tan \phi'' dx - (s + \sigma) \tan \phi' dx \right\} [5]$$

3.

Um die Gleichungen [4] und [5] integrieren zu können, muß man wissen, auf welche Art E von der Krümmung des Stabes abhängt. Es ist bekanntlich dem Krümmungshalbmesser umgekehrt proportional, oder wenn dieser durch ϱ , und eine Constante durch ν bezeichnet wird, ist

$$E = \frac{\nu}{\varrho}$$

und, wenn man für ϱ seinen Ausdruck schreibt,

$$E = - \frac{\nu \, dx \, d^2 y}{ds^3}.$$

Aus der Vergleichung dieses Ausdruckes mit [4] und [5] geht hervor, daß y eine GröÙe von der Ordnung von $\frac{\mu}{\nu}$ ist; wenn die Figur des Stabes sich sehr wenig von der geraden entfernt, also y sehr klein ist, ist auch diese GröÙe sehr klein. Wenn man, um die Integrationen abzukürzen, $s = x$, $ds = dx$ setzt, so begeht man dadurch einen Fehler von der Ordnung von $\frac{\mu}{\nu} y y$, oder von der dritten Ordnung, welche für die aufzulösende Aufgabe unmerklich ist. Man kann also

$$E = - \nu \frac{d^2 y}{dx^2}$$

und statt der Gleichungen [4]

$$\frac{d^3 y}{dx^3} = - \frac{\mu}{\nu} (x+l) \quad \text{und} \quad \frac{d^3 y}{dx^3} = - \frac{\mu}{\nu} (x-l)$$

annehmen. Die Integrationen ergeben:

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = - \frac{\mu}{2\nu} (x \pm l)^2 + h$$

$$\frac{dy}{dx} = - \frac{\mu}{6\nu} (x \pm l)^3 + h'x + h''$$

$$y = - \frac{\mu}{24\nu} (x \pm l)^4 + \frac{h}{2} x^2 + h'x + h''.$$

Zur Bestimmung der Constanten h , h' , h'' dienen die Bedingungen, daß $\frac{d^2 y}{dx^2}$ für beide Endpunkte des Stabes verschwindet; daß $\frac{dy}{dx}$ für seine beiden Ruhepunkte resp. = tang ϕ' und = tang ϕ'' ist, und daß y , für die-

selben Punkte einen gegebenen Werth erhält. Setzt man, um zu vereinfachen, gleich Anfangs voraus, was bei jeder Anwendung stattfinden wird, nämlich daß die Mitte des Stabes sich in der Mitte zwischen beiden Ruhepunkten befinde, bezeichnet man die Entfernungen dieser Punkte von den Enden des Stabes durch a , und zählt man die y von der horizontalen, beide Ruhepunkte verbindenden Linie an, so wird x , für den Anfangspunkt des Stabes $= -l$, für den Endpunkt $= l$, für den ersten Ruhepunkt $= -(l-a)$, für den zweiten $= l-a$, und die Bestimmung der Constanten geht aus den Gleichungen:

$$\begin{aligned} 0 &= h & 0 &= h \\ \text{tgs } \phi' &= -\frac{\mu}{6\nu} a^3 - h(l-a) + h' & \text{tgs } \phi'' &= \frac{\mu}{6\nu} a^3 + h(l-a) + h' \\ 0 &= -\frac{\mu}{24\nu} a^4 + \frac{h}{2} (l-a)^2 - h'(l-a) + h'' & 0 &= -\frac{\mu}{24\nu} a^4 + \frac{h}{2} (l-a)^2 + h'(l-a) + h'' \end{aligned}$$

hervor, welche

$$\begin{aligned} h &= 0 & h &= 0 \\ h' &= \text{tgs } \phi' + \frac{\mu}{6\nu} a^3 & h' &= \text{tgs } \phi'' - \frac{\mu}{6\nu} a^3 \\ h'' &= \text{tgs } \phi'(l-a) + \frac{\mu}{24\nu} a^3 \{4l-3a\} & h'' &= -\text{tgs } \phi''(l-a) + \frac{\mu}{24\nu} a^3 \{4l-3a\} \end{aligned}$$

ergeben. Man hat also für die beiden Theile des Stabes, welche außerhalb der Ruhepunkte liegen,

$$\left. \begin{aligned} \frac{d^2 y}{dx^2} &= -\frac{\mu}{2\nu} (x+l)^2 \\ \frac{dy}{dx} &= -\frac{\mu}{6\nu} \left\{ (x+l)^3 - a^3 \right\} + \text{tgs } \phi' \\ y &= -\frac{\mu}{24\nu} \left\{ (x+l)^4 - a^4 \right\} + \frac{\mu}{6\nu} a^3 (x+l-a) + \text{tgs } \phi' (x+l-a) \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots [6]$$

und

$$\left. \begin{aligned} \frac{d^2 y}{dx^2} &= -\frac{\mu}{2\nu} (x-l)^2 \\ \frac{dy}{dx} &= -\frac{\mu}{6\nu} \left\{ (x-l)^3 + a^3 \right\} + \text{tgs } \phi'' \\ y &= -\frac{\mu}{24\nu} \left\{ (x-l)^4 - a^4 \right\} + \frac{\mu}{6\nu} a^3 (x-l+a) + \text{tgs } \phi'' (x-l+a) \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots [7]$$

Die Differentialgleichung für den zwischen den Ruhpunkten liegenden Theil des Stabes [5] verwandelt sich, wenn man Größen der dritten Ordnung vernachlässigt und $\sigma = \sigma' = l - a$ setzt, in

$$\frac{d^3 y}{dx^3} = \frac{-\mu}{v(\text{tgs } \phi'' - \text{tgs } \phi')} \left\{ (x-l+a) \text{tgs } \phi'' - (x+l-a) \text{tgs } \phi' \right\}$$

und ihre Integrale sind

$$\frac{d^2 y}{dx^2} = \frac{-\mu}{2v(\text{tgs } \phi'' - \text{tgs } \phi')} \left\{ (x-l+a)^2 \text{tgs } \phi'' - (x+l-a)^2 \text{tgs } \phi' \right\} + h$$

$$\frac{dy}{dx} = \frac{-\mu}{6v(\text{tgs } \phi'' - \text{tgs } \phi')} \left\{ (x-l+a)^3 \text{tgs } \phi'' - (x+l-a)^3 \text{tgs } \phi' \right\} + hx + h'$$

$$y = \frac{-\mu}{24v(\text{tgs } \phi'' - \text{tgs } \phi')} \left\{ (x-l+a)^4 \text{tgs } \phi'' - (x+l-a)^4 \text{tgs } \phi' \right\} + \frac{h}{2} x^2 + h'x + h''$$

Zur Bestimmung der Constanten sind die Bedingungen vorhanden, daß an beiden Ruhpunkten, oder für $x = -(l-a)$ und $x = l-a$, $\frac{d^2 y}{dx^2}$ und $\frac{dy}{dx}$ die Werthe erhalten, welche [6] und [7] dafür geben, und daß y verschwinde. Die erste dieser Bedingungen ergibt die Gleichungen:

$$-\frac{\mu}{2v} a^2 = \frac{-2\mu}{v(\text{tgs } \phi'' - \text{tgs } \phi')} (l-a)^2 \text{tgs } \phi'' + h = \frac{2\mu}{v(\text{tgs } \phi'' - \text{tgs } \phi')} (l-a)^2 \text{tgs } \phi' + h$$

und zeigt dadurch, daß

$$\begin{aligned} \text{tgs } \phi'' &= -\text{tgs } \phi' \\ h &= \frac{\mu}{2v} \left\{ 2(l-a)^2 - a^2 \right\} \end{aligned}$$

sind, die zweite ergibt die Gleichungen:

$$\text{tgs } \phi' = \frac{2\mu}{3v} (l-a)^3 - h(l-a) + h' = \frac{2\mu}{3v} (l-a)^3 - h(l-a) - h'$$

also

$$\begin{aligned} h' &= 0 \\ \text{tgs } \phi' &= -\frac{\mu}{6v} \left\{ 2(l-a)^3 - 3a^2 \right\} \{l-a\} = -\text{tgs } \phi''; \end{aligned}$$

die dritte endlich ergibt:

$$\begin{aligned} 0 &= -\frac{\mu}{3v} (l-a)^4 + \frac{h}{2} (l-a)^2 - h'(l-a) + h'' \\ &= -\frac{\mu}{3v} (l-a)^4 + \frac{h}{2} (l-a)^2 + h'(l-a) + h'' \end{aligned}$$

und es folgt daraus

$$h'' = -\frac{\mu}{12\nu} \left\{ 2(l-a)^2 - 3a^2 \right\} (l-a)^2.$$

Durch die Substitution dieser Ausdrücke der Constanten findet man:

$$\left. \begin{aligned} \frac{d^2 y}{dx^2} &= -\frac{\mu}{2\nu} \left\{ xx - l(l-2a) \right\} \\ \frac{dy}{dx} &= -\frac{\mu}{6\nu} x \left\{ xx - 3l(l-2a) \right\} \\ y &= -\frac{\mu}{24\nu} \left\{ xx - (l-a)^2 \right\} \left\{ xx + (l-a)^2 - 6l(l-2a) \right\} \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots [8]$$

Indem man den gefundenen Ausdruck von $\operatorname{tgs} \phi' = -\operatorname{tgs} \phi''$ auch anwendet, die Formeln [6] und [7] von ϕ' und ϕ'' zu befreien, werden ihre beiden letzten:

$$\left. \begin{aligned} \frac{dy}{dx} &= -\frac{\mu}{6\nu} \left\{ (x+l)^2 + l(2l-6al+3aa) \right\} \\ y &= -\frac{\mu}{24\nu} \left\{ (x+l)^2 - a^2 \right\} - \frac{\mu}{6\nu} (x+l-a) l(2l-6al+3aa) \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots [6]$$

$$\left. \begin{aligned} \frac{dy}{dx} &= -\frac{\mu}{6\nu} \left\{ (x-l)^2 - l(2l-6al+3aa) \right\} \\ y &= -\frac{\mu}{24\nu} \left\{ (x-l)^2 - a^2 \right\} + \frac{\mu}{6\nu} (x-l+a) l(2l-6al+3aa) \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots [7]$$

4.

Die Größe der Entfernung der Mittellinie des Stabes von der geraden Linie ist, wie hieraus hervorgeht, der Größe $\frac{\mu}{\nu}$ proportional. Ehe man diese Untersuchung anwenden kann, muß diese Größe für den Fall der Anwendung bestimmt werden. Ich werde zeigen, wie sie mit der Beschaffenheit des Stabes und der Spannkraft seiner Materie zusammenhängt.

Das Gewicht μ jeder Längeneinheit des Stabes ist

$$= f \cdot \Delta \cdot k,$$

wo f die Fläche seines Querschnittes, Δ das spezifische Gewicht seiner Materie, und k das Gewicht einer Raumeinheit des dichtesten Wassers

bezeichnen. Die GröÙe ν hängt von der Spannkraft der Materie des Stabes und der Figur seines Querschnittes ab. Zum Maafse der ersteren haben die Physiker die Verkürzung der Längeneinheit jeder Dimension eines Körpers gewählt, welche durch den allseitigen Druck einer Atmosphäre erzeugt wird. *Poisson* hat gezeigt, daß jede Zusammendrückung eines Körpers in einer Richtung, welche seine Abmessung in dieser Richtung, in dem Verhältnisse $1 : 1 - \alpha$ verändert, eine Veränderung der beiden anderen Abmessungen, in dem Verhältnisse $1 : 1 + \frac{1}{2} \alpha$ zur Folge hat. Die Verkürzung durch den allseitigen Druck der Atmosphäre ist also nur halb so groß, als die aus ihrem einseitigen Drucke hervorgehende, oder das von jenem hergenommene Maafs muß verdoppelt werden, wenn es Grundlage von Untersuchungen der Folgen eines einseitigen Druckes werden soll. Ich werde es durch β bezeichnen.

Nimmt man die Atmosphäre, worauf dieses Maafs sich bezieht, so schwer an, wie sie bei dem Barometerstande = 0,76 Mèt. = 336 $\frac{1}{2}$ 902 ist, auch das specifische Gewicht des Quecksilbers, welches bei diesem Barometerstande in der Wärme des schmelzenden Eises vorausgesetzt ist, = 13,596, so wird das auf jede Flächeneinheit, wofür ich die Pariser Quadratlinie annehme, drückende Gewicht, welches die Verkürzung 2β erzeugt

$$= 336,902 \cdot 13,596 \cdot k = 4580,5 k.$$

Bezeichnet man ferner, wie oben, den Krümmungshalbmesser der Mittellinie des Stabes, durch ϱ , so ist die Ausdehnung eines von dem Mittelpunkt der Krümmung $\varrho + u$ entfernten Längenelementes des Stabes, dessen Länge, in seinem geraden Zustande = ds ist:

$$= ds \left\{ 1 + \frac{u}{\varrho} \right\}.$$

Unter der Annahme, daß die Verkürzung, welche ein Druck erzeugt, seiner Stärke proportional ist, kann man die Kraft bestimmen, welche die eben angegebene Veränderung hervorbringt. Sie folgt aus der Proportion:

$$2\beta : 4580,5 k = - \frac{u}{\varrho} : P$$

oder sie ist:

$$P = \frac{- 2290,25 k \cdot u}{\beta \varrho}.$$

R

Denkt man sich den Stab durch zwei unendlich wenig voneinander entfernte, auf seine Oberfläche normale Ebenen geschnitten, so daß sie im geraden Zustande des Stabes parallel sind, im gekrümmten aber sich im Mittelpunkte der Krümmung durchschneiden, bezeichnet man die Breite des Stabes in der Entfernung u von seiner Mittellinie durch ϕu und nimmt man an, daß diese Mittellinie, von dem einen Zustande zu dem anderen, ihre Ausdehnung nicht ändere, so ist die Kraft, welche in dem Mittelpunkte der Krümmung angebracht werden muß um das Auseinandergehen der Ebene zu verhindern, das von dem größten negativen bis zu dem größten positiven Werthe von u genommene Integral

$$-\frac{1}{\rho} \int P \phi u \cdot u \, du,$$

oder, wenn sie in der Entfernung ι von der Mittellinie des Stabes angebracht wird

$$-\int P \phi u \cdot u \, du = \frac{2290,25 \, k}{\beta \rho} \int \phi u \cdot uu \, du.$$

Dieses ist also der Ausdruck der vorher durch E bezeichneten Kraft durch die Elemente wovon sie abhängt. Indem sie $= \frac{\nu}{\rho}$ gesetzt worden ist, hat man

$$\nu = \frac{2290,25 \cdot k}{\beta} \int \phi u \cdot uu \, du$$

und das in den Formeln für die Figur, welche der Stab durch die Schwere annimmt, vorkommende

$$\frac{\mu}{\nu} = \frac{f \cdot \Delta \cdot \beta}{2290,25 \int \phi u \cdot uu \, du} \dots\dots\dots [9]$$

Wenn der Stab ein Parallelepipedum von der Dicke $2d$ und der Breite b ist, so ist

$$f = 2db; \quad \phi u = b; \quad \int \phi u \, uu \, du = \frac{1}{2} b d^3$$

und

$$\frac{\mu}{\nu} = \frac{3 \Delta \beta}{2290,25 \cdot dd} \dots\dots\dots [10]$$

Wenn er cylindrisch, vom Halbmesser d ist, ist

$$f = \pi d d; \quad \phi u = 2\sqrt{(dd - uu)}; \quad \int \phi u \cdot uu \, du = \frac{1}{3} \pi d^4$$

und

$$\frac{\mu}{\nu} = \frac{4 \Delta \beta}{2290,25 \cdot dd} \dots\dots\dots [11]$$

Für einen Hohl-Cylinder, vom äußeren Halbmesser d und inneren d' ist endlich

$$f = \pi(dd - d'd'); \quad \int \phi u u \, du = \frac{\pi}{4} \{d^4 - d'^4\}$$

und

$$\frac{\mu}{\nu} = \frac{4\Delta\beta}{250,25 \{dd + d'd'\}} \dots\dots\dots [12]$$

5.

Ich werde zuerst den Einfluß aufsuchen, welchen die Schwere auf die Entfernung der Endflächen eines Stabes von der Länge $2l$ hat, welcher auf zwei Punkten aufliegt, deren Entfernung von seinem Ende $= a$ ist. Er ist offenbar das über die ganze Länge des Stabes ausgedehnte Integral von $dx - ds$, oder

$$= \int dx \left\{ 1 - \sqrt{1 + \left(\frac{dy}{dx}\right)^2} \right\}$$

und mit hinreichender Annäherung,

$$= - \int \frac{dy^2}{2dx}.$$

Durch die Ausdrücke von $\frac{dy}{dx}$, welche durch die Formeln [6'], [8], [7'] gegeben sind, wird dieser Einfluß die Summe dreier Integrale, deren jedes sich über eine der Abtheilungen des Stabes erstreckt, nämlich:

$$\begin{aligned} &= -\frac{1}{72} \left(\frac{\mu}{\nu}\right)^2 \int_{-l+a}^{-l+2a} [(x+l)^3 + l(2l-6al+3aa)]^2 dx \\ &\quad - \frac{1}{72} \left(\frac{\mu}{\nu}\right)^2 \int_{-l+a}^{l-a} [x^3 - 3l(l-2a)x]^2 dx \\ &\quad - \frac{1}{72} \left(\frac{\mu}{\nu}\right)^2 \int_{l-a}^l [(x-l)^3 - l(2l-6al+3aa)]^2 dx \end{aligned}$$

und nach vollständiger Entwicklung

$$= -\frac{1}{360} \left(\frac{\mu}{\nu}\right)^2 l^7 \left\{ \frac{136}{7} - 96\left(\frac{a}{l}\right) + 120\left(\frac{a}{l}\right)^2 + 40\left(\frac{a}{l}\right)^3 - 120\left(\frac{a}{l}\right)^4 + 42\left(\frac{a}{l}\right)^5 + \left(\frac{a}{l}\right)^6 \right\} [13]$$

Der Werth von $\frac{a}{l}$ für welchen dieser Ausdruck ein Minimum wird, findet sich durch die Auflösung der Gleichung:

$$0 = -96 + 240 \left(\frac{a}{l}\right) + 120 \left(\frac{a}{l}\right)^2 - 480 \left(\frac{a}{l}\right)^3 + 210 \left(\frac{a}{l}\right)^4 - 6 \left(\frac{a}{l}\right)^5 \dots [14]$$

und ist = 0,44062. Der Stab verkürzt sich also am wenigsten, wenn man ihn 0,22031 seiner ganzen Länge, von den Endpunkten entfernt, auflegt. Dann beträgt die Verkürzung

$$- \left(\frac{\mu}{\nu}\right)^2 l^2 \cdot 0,0000836,$$

während sie, bei der Auflegung an den Endpunkten selbst, also für $a = 0$,

$$- \left(\frac{\mu}{\nu}\right)^2 l^2 \cdot 0,0539683$$

beträgt.

Ich werde diese Formeln auf die Toise und auf das neue Original des Preussischen Längenmaaßes anwenden. Die Copie der ersteren, welche ich zu den Pendelversuchen u. s. w. angewandt habe, hat eine Dicke von 4,2 Linien, oder d ist = 2,1; ihr specifisches Gewicht Δ werde ich = 7,821 annehmen, und den Werth von β , zufolge der vortrefflichen Versuche *Laggerhielms*, = einem Viermilliontel; l ist = 432. Hiernach ergibt die Formel [10]:

$$\log \frac{\mu}{\nu} = 0,76399 - 10$$

und die Entfernung der Endflächen vermindert sich, durch die vortheilhafteste Auflegung um 0,000079, durch die Auflegung an den Enden aber um 0,05111. In diesem letzten Falle entfernt sich die Toise, in ihrer Mitte, von der geraden, durch ihre Enden gelegten Linie, um mehr als 4^t ; man wird aber ohne Zweifel nie eine so unzweckmäßige Anwendung derselben versuchen, wie die sein würde, die die Auflegung eines so langen und dünnen Stabes an seinen Enden erforderte.

Für das neue Original des Preussischen Längenmaaßes ist $d = 4,5$, $l = 208,7$ und die dem Stahl zukommenden Werthe von Δ und β können den für das Eisen angenommenen gleich geschätzt werden. Hiedurch erhält man

$$\log \frac{\mu}{\nu} = 0,10200 - 10$$

und die Verminderung der Entfernung der Endflächen beträgt, selbst bei der Auflegung an den Enden, nur 0,0000145.

6.

Ferner werde ich den Einfluß der Schwere, auf die Entfernung zweier, auf der höchstliegenden Fläche eines Stabes verzeichneten Punkte aufsuchen. Er besteht offenbar aus zwei Theilen, nämlich der Verkürzung, welche die Entfernung der den Punkten entsprechenden Punkte der Mittellinie des Stabes erfährt, und der Veränderung, welche daraus hervorgeht, daß die Krümmung derselben die Entfernungen auf der Seite ihres Mittelpunktes verkürzt und auf der ihm entgegengesetzten Seite verlängert. Wenn die beiden Punkte gleich weit von der Mitte des Stabes entfernt sind, und diese Entfernung durch $l - a'$ bezeichnet wird, ist der erste Theil

$$= - \int_{-l+a'}^{l-a'} \frac{dy^2}{2dx}$$

und man findet, unter der Voraussetzung, daß $a' > a$ ist, oder daß die auf dem Stabe verzeichneten Punkte *aufserhalb* der Ruhepunkte liegen, durch die Ausführung der Integrationen des vorigen Art., diesen Theil

$$= - \frac{1}{72} \left(\frac{\mu}{\nu} \right)^2 \left\{ \frac{2}{7} (a' - a')^7 + l(2ll - 6al + 3aa) (a' - a')^5 + 2ll(2ll - 6al + 3aa)^2 (a - a')^3 \right. \\ \left. + \frac{2}{3} (l - a)^7 - \frac{12}{5} l(l - 2a) (l - a)^5 + 6ll(l - 2a)^2 (l - a)^3 \right\}.$$

Der zweite Theil ist offenbar

$$= - d(\phi_1 - \phi_0),$$

wo d die Entfernung der Punkte von der Mittellinie des Stabes bezeichnet, und ϕ_0 und ϕ_1 die zu dem Anfangspunkte und dem Endpunkte gehörigen Werthe von ϕ bedeuten. Da die Formeln [6'] und [7']

$$\operatorname{tgs} \phi_0 = \frac{\mu}{6\nu} \left\{ a'^3 + l(2ll - 6al + 3aa) \right\}$$

$$\operatorname{tgs} \phi_1 = \frac{\mu}{6\nu} \left\{ a'^3 + l(2ll - 6al + 3aa) \right\}$$

ergeben, und die Tangenten von ϕ_0 und ϕ_1 mit den Bögen verwechselt werden können, ist der zweite Theil

$$= -\frac{\mu d}{3\nu} \left\{ a'^3 + l(2ll - 6al + 3aa) \right\}$$

und beide vereinigt ergeben die ganze Veränderung der Entfernung:

$$= -\frac{\mu d}{3\nu} \left\{ a'^3 + l(2ll - 6al + 3aa) \right\} - \frac{1}{72} \left(\frac{\mu}{\nu} \right)^2 \left\{ \frac{2}{7} (a' - a')^7 + l(2ll - 6al + 3aa)(a' - a')^4 \right. \\ \left. + 2ll(2ll - 6al + 3aa)^2(a' - a') + \frac{2}{7}(l - a')^7 - \frac{12}{5}l(l - 2a)(l - a')^5 + 6ll(l - 2a)^2(l - a')^3 \right\} [15]$$

Das erste Glied dieses Ausdruckes verschwindet für die Annahme

$$\frac{a}{l} = 1 - \frac{1}{\nu^3} \sqrt[3]{\left(1 - \left(\frac{a'}{l}\right)^3\right)};$$

das zweite ist für alle Stäbe, welche sich zur Erklärung eines, auf die hier betrachtete Art verzeichneten Maafses eignen, sehr klein, weshalb es dann immer einen, sich dem eben angegebenen Werthe nähernden Werth von a giebt, für welchen das Maafs genau so lang erscheint, als es erscheinen würde, wenn der dasselbe tragende Stab auf einer Ebene läge. Dieser Werth geht für einen gegebenen Stab, oder für gegebene Werthe von b und a' , aus der Auflösung der Gleichung hervor, welche man erhält wenn man den Ausdruck [15] = 0 setzt. Bringt man die beiden Unterlagen des Stabes an den so gefundenen Punkten an, so hat seine Biegsamkeit keinen Einfluß auf das durch ihn erklärte Maafs.

Wenn aber der Fall, welchen die Formel [15] voraussetzt, nicht der vorhandene ist, also die auf dem Stabe verzeichneten Punkte *innerhalb* der Ruhepunkte liegen, kann man diese Formel nicht länger anwenden. Dann ist der erste Theil der für diesen Fall gehörigen Formel,

$$= -\frac{1}{72} \left(\frac{\mu}{\nu} \right)^2 \left\{ \frac{2}{7} (l - a')^7 - \frac{12}{5} l(l - 2a)(l - a')^5 + 6ll(l - 2a)^2(l - a')^3 \right\}$$

und der zweite Theil

$$= -\frac{\mu d}{3\nu} \left\{ (l - a')^3 - 3l(l - 2a)(l - a') \right\}$$

Beide zusammen ergeben die Veränderung der Entfernung:

$$= \frac{\mu d}{3\nu} \left\{ (l-a')^3 - 3l(l-2a)(l-a') \right\} \\ - \frac{1}{72} \left(\frac{\mu}{\nu} \right)^2 \left\{ \frac{2}{7} (l-a')^7 - \frac{12}{5} l(l-2a)(l-a')^3 + 6ll(l-2a)^2(l-a')^3 \right\} \dots [16]$$

Auch diese Formeln werde ich auf zwei vorhandene Fälle anwenden. Einer von ihnen ist das im Jahre 1816 verfertigte Original des Preussischen Maafses. Für den Stab von Eisen, auf welchen es verzeichnet ist, ist $l = 212,0$, $d = 2,45$; die Entfernung der das Maafs bestimmenden Striche von den Enden des Stabes, oder a' , ist $= 3,5$. Wendet man die schon angewandten Werthe von Δ und β wieder an, so wird

$$\log \frac{\mu}{\nu} = 0,63009 - 10;$$

bringt man die beiden Unterlagen des Stabes genau unter den Endpunkten des darauf verzeichneten Maafses an, oder setzt man $a = a' = 3,5$, so ergibt die Formel [15] die hieraus entstehende Verkürzung des Maafses $= 0,006482$. Der Stab entfernt sich dann, in seiner Mitte, $0,168$ von der geraden Linie. Soll das Maafs die Länge, welche es hat, indem der Stab auf einer Ebene liegt, durch seine Auflegung auf zwei Unterlagen nicht verändern, so müssen diese $0,2113$ der Länge des Stabes von seinen Enden entfernt sein.

Der andere Fall, auf welchen ich die Formeln [15] und [16] anwenden werde, wird durch die auf die Oberfläche einer Röhre aufgetragene Scale gegeben, welche Hr. *Baily* für die *Astronomical Society* hat verfertigen lassen. Die Röhre ist 63 Englische Zolle lang und ihr äußerer und innerer Durchmesser sind 1,12 und 0,74 Zoll; die Endpunkte einer auf die Röhre aufgetragene Entfernung von 3 Engl. Fufs sind 13,5 Zoll von ihren Enden entfernt. Die von Hrn. *Baily* als normal gewählte Auflegungsart auf zwei Punkten, setzt diese ein Viertel der Länge $= 15,75$ Zoll, von den Enden entfernt voraus; er hat aber auch Versuche über die Veränderungen angestellt, welche die drei Fufs erfuhren, wenn die Ruhepunkte 31, 17,75, 13,75, 1 Zoll von den Enden der Röhre entfernt wurden. Verwandelt man das Englische Maafs in Pariser Linien, so erhält man

$$l = 354,7, \quad a' = 152,0, \quad d = 6,31, \quad d' = 4,17$$

und a , für die verschiedenen, nach und nach angewandten Auflegungsarten,

$$349,05; \quad 199,86; \quad 177,34; \quad 154,82; \quad 11,26,$$

wovon der mittlere Werth der *normale* ist.

Den Werth von β haben *Savart* und *Chadni* (*) für Messing, woraus die Röhre gemacht ist,

$$= \frac{1}{212300}$$

gefunden, welche Bestimmung aber von der Unbestimmtheit der Mischungsverhältnisse des Messings nicht frei sein kann. Nimmt man sie an und setzt man $\Delta = 8,45$, so erhält man, durch die Formel [12]:

$$\log \frac{\mu}{\nu} = 0,08464 - 10.$$

Die vier ersten Versuche sind in dem Falle, welchen die Formel [15] voraussetzt, die fünfte aber ist in dem von [16] vorausgesetzten. Das erste Glied beider Formeln hat den Werth:

$$+ 0,010500; \quad + 0,003980; \quad + 0,001953; \quad - 0,000358; \quad - 0,016184;$$

das zweite ist weit kleiner und beträgt nur

$$- 0,000067; \quad - 0,000006; \quad - 0,000001; \quad - 0,000001; \quad - 0,000123.$$

Beide Glieder zusammengenommen ergeben die ganze Veränderung des Maasses von drei Fufs, in den verschiedenen Auflegungsarten,

$$+ 0,010433; \quad + 0,003974; \quad + 0,001952; \quad - 0,000359; \quad - 0,016307$$

oder, von der *normalen* angerechnet,

$$+ 0,008481; \quad + 0,002022; \quad - 0,002311; \quad - 0,018259.$$

Hr. *Baily* hat diese Veränderungen beobachtet, und, auf Pariser Linien reducirt, folgende Werthe derselben erhalten:

$$+ 0,00709; \quad + 0,00169; \quad - 0,00266; \quad - 0,01947.$$

(*) *Frankenheim*. Die Lehre von der Cohäsion. Breslau 1835. S. 256.



Beilage II.

Tafel, zur Verwandlung der Angaben der Mikrometer des
allgemeinen Melsapparats in Pariser Linien.

Mikrom. I		Mikrom. II		Mikrom. I		Mikrom. II	
<i>R</i>	<i>L</i>	<i>R</i>	<i>L</i>	<i>R</i>	<i>L</i>	<i>R</i>	<i>L</i>
15,6	— 0,5384,3	122,8	— 0,5388,4	122,4	15,6	— 0,1712,6	122,7
15,7	— 0,5261,4	123,1	— 0,5265,7	122,4	15,7	— 0,1589,9	123,0
15,8	— 0,5138,3	123,7	— 0,5143,3	122,6	15,8	— 0,1466,9	123,6
15,9	— 0,5015,6	121,8	— 0,5020,7	122,5	15,9	— 0,1344,3	121,9
16,0	— 0,4893,7	121,3	— 0,4898,2	122,0	16,0	— 0,1222,4	121,2
16,1	— 0,4772,4	121,6	— 0,4776,2	121,7	16,1	— 0,1101,2	121,5
16,2	— 0,4650,8	122,3	— 0,4655,5	122,7	16,2	— 0,0979,7	122,7
16,3	— 0,4528,5	121,9	— 0,4532,3	123,2	16,3	— 0,0857,5	122,8
16,4	— 0,4405,6	122,5	— 0,4409,1	123,3	16,4	— 0,0734,7	122,8
16,5	— 0,4282,8	122,7	— 0,4285,8	122,8	16,5	— 0,0611,9	122,6
16,6	— 0,4160,1	122,5	— 0,4163,0	122,3	16,6	— 0,0489,3	122,3
16,7	— 0,4037,3	121,0	— 0,4040,7	122,4	16,7	— 0,0366,5	122,1
16,8	— 0,3914,3	121,7	— 0,3918,3	122,6	16,8	— 0,0243,6	122,6
16,9	— 0,3791,6	121,9	— 0,3795,7	122,4	16,9	— 0,0121,0	121,8
17,0	— 0,3669,7	121,3	— 0,3673,3	122,0	20,0	+ 0,0000,8	121,3
17,1	— 0,3548,1	121,5	— 0,3551,3	121,8	20,1	+ 0,0122,1	121,4
17,2	— 0,3426,9	122,3	— 0,3429,5	122,1	20,2	+ 0,0243,5	122,3
17,3	— 0,3304,6	122,9	— 0,3307,4	122,3	20,3	+ 0,0365,7	122,3
17,4	— 0,3181,7	122,5	— 0,3184,2	123,2	20,4	+ 0,0488,5	122,5
17,5	— 0,3058,9	122,7	— 0,3061,0	122,8	20,5	+ 0,0611,3	122,6
17,6	— 0,2936,2	122,7	— 0,2938,2	122,4	20,6	+ 0,0733,9	122,7
17,7	— 0,2813,5	121,0	— 0,2815,8	121,3	20,7	+ 0,0856,6	122,9
17,8	— 0,2690,5	122,7	— 0,2693,5	122,6	20,8	+ 0,0979,5	122,5
17,9	— 0,2567,8	121,9	— 0,2570,9	122,4	20,9	+ 0,1102,0	121,9
18,0	— 0,2445,9	121,3	— 0,2448,5	121,9	21,0	+ 0,1223,9	121,2
18,1	— 0,2324,7	121,5	— 0,2326,6	121,8	21,1	+ 0,1345,1	121,4
18,2	— 0,2203,2	122,3	— 0,2204,8	122,1	21,2	+ 0,1466,5	122,1
18,3	— 0,2080,9	122,5	— 0,2082,7	123,2	21,3	+ 0,1588,6	122,1
18,4	— 0,1958,1	121,5	— 0,1959,5	123,2	21,4	+ 0,1711,4	122,7
18,5	— 0,1835,3	122,7	— 0,1836,3	122,8	21,5	+ 0,1834,1	122,7
18,6	— 0,1712,6		— 0,1713,5		21,6	+ 0,1956,7	122,6

Beilage III.

Tafeln zur Berechnung der Vergleichen von Copien des
Preussischen Längenmaasses.

Erste Tafel, zur Verwandlung der Angaben der Mikrometerschrauben
in Preuss. Linien.

n	I		n	II		n	I		n	II		n	I		n	II	
	L	L		L	L		L	L		L	L		L	L		L	L
10	0,13046	0,13051	81,50	0,19016	0,19034	82,00	0,24112	0,24105	82,50	0,29157	0,29184	83,00	0,34205	0,34244	83,50	0,39257	0,39306
11	1407.2	1407.9	51	1917.1	1916.3	91	2434.0	2433.4	31	2931.6	2931.1	31	2931.6	2931.1	31	2931.6	2931.1
12	1419.8	1419.7	52	1929.5	1929.1	92	2436.7	2436.0	32	2944.5	2943.7	32	2944.5	2943.7	32	2944.5	2943.7
13	1432.5	1433.5	53	1941.9	1942.0	93	2449.4	2448.6	33	2957.4	2956.4	33	2957.4	2956.4	33	2957.4	2956.4
14	1445.1	1446.3	54	1954.3	1954.8	94	2462.1	2461.2	34	2970.3	2969.1	34	2970.3	2969.1	34	2970.3	2969.1
15	1457.7	1459.0	55	1966.7	1967.7	95	2474.5	2473.5	35	2983.2	2981.7	35	2983.2	2981.7	35	2983.2	2981.7
16	1470.4	1471.9	56	1979.1	1980.5	96	2487.5	2486.4	36	2996.1	2994.4	36	2996.1	2994.4	36	2996.1	2994.4
17	1483.1	1484.6	57	1991.5	1993.4	97	2500.1	2499.0	37	3009.9	3007.0	37	3009.9	3007.0	37	3009.9	3007.0
18	1495.8	1497.3	58	2003.9	2006.2	98	2512.7	2511.7	38	3021.8	3019.7	38	3021.8	3019.7	38	3021.8	3019.7
19	1508.5	1510.0	59	2016.3	2019.1	99	2525.3	2524.4	39	3034.6	3032.3	39	3034.6	3032.3	39	3034.6	3032.3
20	1521.2	1522.7	60	2028.7	2031.9	82,00	2537.9	2537.1	82,50	3047.3	3045.0	82,50	3047.3	3045.0	82,50	3047.3	3045.0
21	1534.0	1535.4	61	2041.2	2044.7	01	2550.5	2549.8	41	3060.0	3057.7	41	3060.0	3057.7	41	3060.0	3057.7
22	1546.8	1548.1	62	2053.7	2057.5	02	2563.1	2562.5	42	3072.7	3070.4	42	3072.7	3070.4	42	3072.7	3070.4
23	1559.7	1560.8	63	2066.2	2070.2	03	2575.6	2575.2	43	3085.3	3083.1	43	3085.3	3083.1	43	3085.3	3083.1
24	1572.6	1573.5	64	2078.7	2083.0	04	2588.1	2587.9	44	3097.9	3095.8	44	3097.9	3095.8	44	3097.9	3095.8
25	1585.5	1586.1	65	2091.2	2095.7	05	2600.6	2600.6	45	3110.5	3108.6	45	3110.5	3108.6	45	3110.5	3108.6
26	1598.4	1599.8	66	2103.8	2108.5	06	2613.2	2613.3	46	3123.1	3121.3	46	3123.1	3121.3	46	3123.1	3121.3
27	1611.3	1611.5	67	2116.4	2121.2	07	2625.7	2626.0	47	3135.7	3134.0	47	3135.7	3134.0	47	3135.7	3134.0
28	1624.2	1624.2	68	2129.0	2133.9	08	2638.2	2638.7	48	3148.2	3146.8	48	3148.2	3146.8	48	3148.2	3146.8
29	1637.1	1636.8	69	2141.6	2146.6	09	2650.7	2651.4	49	3160.7	3159.6	49	3160.7	3159.6	49	3160.7	3159.6
30	1650.1	1649.4	70	2154.2	2159.3	82,10	2663.2	2664.2	82,50	3173.2	3172.4	82,50	3173.2	3172.4	82,50	3173.2	3172.4
31	1663.0	1662.1	71	2166.9	2172.0	11	2675.8	2676.9	11	2675.8	2676.9	11	2675.8	2676.9	11	2675.8	2676.9
32	1675.9	1674.7	72	2179.7	2184.7	12	2688.4	2689.6	12	2688.4	2689.6	12	2688.4	2689.6	12	2688.4	2689.6
33	1688.8	1687.4	73	2192.5	2197.3	13	2701.0	2702.4	13	2701.0	2702.4	13	2701.0	2702.4	13	2701.0	2702.4
34	1701.7	1700.0	74	2205.3	2209.9	14	2713.6	2715.2	14	2713.6	2715.2	14	2713.6	2715.2	14	2713.6	2715.2
35	1714.6	1712.7	75	2218.1	2222.5	15	2726.3	2728.0	15	2726.3	2728.0	15	2726.3	2728.0	15	2726.3	2728.0
36	1727.5	1725.4	76	2230.9	2235.1	16	2739.0	2740.8	16	2739.0	2740.8	16	2739.0	2740.8	16	2739.0	2740.8
37	1740.3	1738.0	77	2243.7	2247.7	17	2751.7	2753.5	17	2751.7	2753.5	17	2751.7	2753.5	17	2751.7	2753.5
38	1753.1	1750.7	78	2256.6	2260.3	18	2764.4	2766.3	18	2764.4	2766.3	18	2764.4	2766.3	18	2764.4	2766.3
39	1765.9	1763.3	79	2269.5	2272.9	19	2777.1	2779.0	19	2777.1	2779.0	19	2777.1	2779.0	19	2777.1	2779.0
40	1778.7	1776.0	80	2282.4	2285.4	82,20	2789.8	2791.8	82,20	2789.8	2791.8	82,20	2789.8	2791.8	82,20	2789.8	2791.8
41	1791.4	1788.7	81	2295.3	2298.0	21	2802.7	2804.5	21	2802.7	2804.5	21	2802.7	2804.5	21	2802.7	2804.5
42	1804.1	1801.4	82	2308.2	2310.6	22	2815.5	2817.2	22	2815.5	2817.2	22	2815.5	2817.2	22	2815.5	2817.2
43	1816.7	1814.1	83	2321.1	2323.1	23	2828.3	2829.9	23	2828.3	2829.9	23	2828.3	2829.9	23	2828.3	2829.9
44	1829.3	1826.8	84	2334.0	2335.6	24	2841.2	2842.6	24	2841.2	2842.6	24	2841.2	2842.6	24	2841.2	2842.6
45	1841.9	1839.6	85	2346.9	2348.1	25	2854.1	2855.2	25	2854.1	2855.2	25	2854.1	2855.2	25	2854.1	2855.2
46	1854.5	1852.3	86	2359.8	2360.6	26	2867.0	2867.9	26	2867.0	2867.9	26	2867.0	2867.9	26	2867.0	2867.9
47	1867.1	1865.0	87	2372.7	2373.1	27	2879.9	2880.6	27	2879.9	2880.6	27	2879.9	2880.6	27	2879.9	2880.6
48	1879.7	1877.5	88	2385.6	2385.6	28	2892.8	2893.2	28	2892.8	2893.2	28	2892.8	2893.2	28	2892.8	2893.2
49	1892.1	1890.6	89	2398.4	2398.2	29	2905.7	2905.8	29	2905.7	2905.8	29	2905.7	2905.8	29	2905.7	2905.8
50	1904.6	1903.4	90	2411.2	2410.8	82,30	2918.7	2918.4	82,30	2918.7	2918.4	82,30	2918.7	2918.4	82,30	2918.7	2918.4

Zweite Tafel, zur Verwandlung der Angaben
der Wasserwaage in Preuss. Linien.

	I	II		I	II
	$\frac{L}{0,000010}$	$\frac{L}{0,000010}$		$\frac{L}{0,00012}$	$\frac{L}{0,00027}$
0,0			5,0		
0,1	0,1	0,1	5,1	3,3	2,7
0,2	0,1	0,1	5,2	3,3	2,8
0,3	0,2	0,2	5,3	3,4	2,8
0,4	0,3	0,2	5,4	3,5	2,9
0,5	0,3	0,3	5,5	3,5	2,9
0,6	0,4	0,3	5,6	3,6	3,0
0,7	0,4	0,4	5,7	3,6	3,0
0,8	0,5	0,4	5,8	3,7	3,1
0,9	0,6	0,5	5,9	3,8	3,2
1,0	0,6	0,5	6,0	3,8	3,2
1,1	0,7	0,6	6,1	3,9	3,3
1,2	0,8	0,6	6,2	4,0	3,3
1,3	0,8	0,7	6,3	4,0	3,4
1,4	0,9	0,8	6,4	4,1	3,4
1,5	1,0	0,8	6,5	4,2	3,5
1,6	1,0	0,9	6,6	4,2	3,5
1,7	1,1	0,9	6,7	4,3	3,6
1,8	1,2	1,0	6,8	4,4	3,6
1,9	1,2	1,0	6,9	4,4	3,7
2,0	1,3	1,1	7,0	4,5	3,8
2,1	1,3	1,1	7,1	4,5	3,8
2,2	1,4	1,2	7,2	4,6	3,9
2,3	1,5	1,2	7,3	4,7	3,9
2,4	1,5	1,3	7,4	4,7	4,0
2,5	1,6	1,3	7,5	4,8	4,0
2,6	1,7	1,4	7,6	4,9	4,1
2,7	1,7	1,4	7,7	4,9	4,1
2,8	1,8	1,5	7,8	5,0	4,2
2,9	1,9	1,6	7,9	5,1	4,2
3,0	1,9	1,6	8,0	5,1	4,3
3,1	2,0	1,7	8,1	5,2	4,3
3,2	2,0	1,7	8,2	5,2	4,4
3,3	2,1	1,8	8,3	5,3	4,4
3,4	2,2	1,8	8,4	5,4	4,5
3,5	2,2	1,9	8,5	5,4	4,6
3,6	2,3	1,9	8,6	5,5	4,6
3,7	2,4	2,0	8,7	5,6	4,7
3,8	2,4	2,0	8,8	5,6	4,7
3,9	2,5	2,1	8,9	5,7	4,8
4,0	2,6	2,1	9,0	5,8	4,8
4,1	2,6	2,2	9,1	5,8	4,9
4,2	2,7	2,3	9,2	5,9	4,9
4,3	2,8	2,3	9,3	6,0	5,0
4,4	2,8	2,4	9,4	6,0	5,0
4,5	2,9	2,4	9,5	6,1	5,1
4,6	2,9	2,5	9,6	6,1	5,1
4,7	3,0	2,5	9,7	6,2	5,2
4,8	3,1	2,6	9,8	6,3	5,3
4,9	3,1	2,6	9,9	6,3	5,3
5,0	3,2	2,7	10,0	6,4	5,4

*Dritte Tafel.*Berichtigung der Angaben
der Thermometer

	I	II
0,0	— 0,05	— 0,14
1,0	— 0,06	— 0,16
2,0	— 0,06	— 0,17
3,0	— 0,07	— 0,19
4,0	— 0,08	— 0,20
5,0	— 0,09	— 0,22
6,0	— 0,09	— 0,23
7,0	— 0,10	— 0,25
8,0	— 0,10	— 0,26
9,0	— 0,10	— 0,26
10,0	— 0,11	— 0,27
11,0	— 0,11	— 0,28
12,0	— 0,12	— 0,29
13,0	— 0,12	— 0,30
14,0	— 0,13	— 0,31
15,0	— 0,14	— 0,32
16,0	— 0,15	— 0,32
17,0	— 0,16	— 0,32
18,0	— 0,17	— 0,32
19,0	— 0,18	— 0,32
20,0	— 0,18	— 0,32
21,0	— 0,19	— 0,32
22,0	— 0,19	— 0,32
23,0	— 0,20	— 0,32
24,0	— 0,20	— 0,32
25,0	— 0,20	— 0,32

*Vierte Tafel.*Scheinbare Länge des
Originals des Preuls.
Längenmaßes

C	L
0,0	— 0,0711.0
1,0	— 0,0667.3
2,0	— 0,0623.5
3,0	— 0,0579.8
4,0	— 0,0536.0
5,0	— 0,0492.3
6,0	— 0,0448.5
7,0	— 0,0404.8
8,0	— 0,0361.0
9,0	— 0,0317.3
10,0	— 0,0273.5
11,0	— 0,0229.8
12,0	— 0,0186.0
13,0	— 0,0142.3
14,0	— 0,0098.5
15,0	— 0,0054.8
16,0	— 0,0011.0
17,0	+ 0,0032.7
18,0	+ 0,0076.5
19,0	+ 0,0120.2
20,0	+ 0,0164.0
21,0	+ 0,0207.7
22,0	+ 0,0251.5
23,0	+ 0,0295.2
24,0	+ 0,0339.0
25,0	+ 0,0382.7

C	L
0,0	0,0000.0
0,1	0,0004.4
0,2	0,0008.8
0,3	0,0013.1
0,4	0,0017.5
0,5	0,0021.9
0,6	0,0026.3
0,7	0,0030.6
0,8	0,0035.0
0,9	0,0039.4



Amtlicher Anhang.

I.

Motive für den bei des Königs Majestät beantragten Erlaß, des unter dem 10^{ten} März 1839
Allerhöchst vollzogenen Gesetzes über das Urmaaß des Preussischen Staates.

Die Maafs- und Gewichts-Ordnung vom 16. Mai 1816 und die Anweisung zur Anfertigung der Probe-Maafse und Gewichte von demselben Tage schreiben vor, daß

der Preussische Fuß das Grundmaaß für sämtliche Preussischen Staaten sei, der 139,13 Linien des Pariser Fußes enthalte. Damit aber die Größe des Preussischen Fußmaaßes unabhängig von jedem Maafse auf einem Urmaaße beruhe, welches zu allen Zeiten bei entstehenden Zweifeln wieder erlangt werden könne, so solle, nach Beendigung der Beobachtungen über die Sekunden-Pendellänge von Berlin, diese und ihr Verhältniß zum Preussischen Fuße öffentlich bekannt gemacht werden;

daß

ein Probemaß verfertigt und bei dem Ministerium der Finanzen und des Handels aufbewahrt werden soll, als einzig autorisiertes Maß in

den Preussischen Staaten. Zur Erhaltung der authentisch genauen Richtigkeit für alle folgende Zeiten wurde die Anfertigung eines zweiten, dritten und vierten Exemplars des Probemaafses und deren Niederlegung bei verschiedenen Behörden angeordnet, so wie eine wenigstens alle 10 Jahre vorzunehmende sachverständige Vergleichung dieser Probemaasse mit dem zuerst erwähnten Original.

Schon im Jahre 1821 hatte die Akademie der Wissenschaften das Erforderliche zu den Beobachtungen über die Sekunden-Pendellänge zu Berlin eingeleitet, und zu dem Ende den Professor Tralles nach London gesandt, um dort unter seinen Augen die dazu nöthigen Instrumente anfertigen zu lassen, auch solche an Ort und Stelle in Gebrauch und Untersuchung zu setzen, welche demnächst in Berlin demselben Beobachter dienen sollten, um hier die erforderlichen Versuche zur Bestimmung der absoluten, und auch gegen London relativen Sekunden-Pendellänge anzustellen.

Durch den in London erfolgten Tod des p. Tralles wurden diese Vorarbeiten unterbrochen.

Inzwischen hatte der Astronom Geheime Regierungsrath Bessel in Königsberg Vorrichtungen getroffen, durch welche er die Länge des einfachen Sekundenpendels für die Königsberger Sternwarte mit einem hohen Grade von Schärfe bestimmt hatte, worüber die Abhandlungen der Akademie zu Berlin für 1826 vollständige Auskunft geben. Es erschien daher angemessen, ihn hierher einzuladen, um unter Mitwirkung der mathematischen Klasse der Akademie, die Beobachtungen über die hiesige Sekunden-Pendellänge anzustellen und zu vollenden. Das Resultat ist in den Verhandlungen der Akademie vom Jahre 1835 enthalten.

Danach ward die von der Maafs- und Gewichts-Ordnung vorgeschriebene Bestimmung der Länge des einfachen Sekundenpendels in Berlin im Jahre 1835 an einem Punkte im Garten der Sternwarte unter der Polhöhe

52° 30' 16" und in der Höhe von 110,³⁵ Preussischen Fussen über der Meeressfläche vorgenommen und hat, in Preussischem Maasse ausgedrückt:

456,¹⁶²⁶ Linien = 3 Fufs 2 Zoll 0,¹⁶²⁶ Linien
betragen.

Bei Ausführung der vorgeschriebenen Vergleichung des Probemaasses mit seinen 3 Kopien kam das Verlangen anderer Staaten zur Sprache, einen mit dem Preussischen ganz oder bis auf eine unerhebliche Kleinigkeit gleichen Etalon zu besitzen, zum Theil, um ihn bei sich gesetzlich zu machen; ein Verlangen, welches zur Verbreitung eines gleichen Maasssystems die grösste Beachtung verdiente. Es ergaben sich indeß dabei Schwierigkeiten, zu deren Erläuterung Folgendes bemerkt werden muß.

Das Urmaass und seine Kopien besteht in vier Stäben von Eisen, deren jeder die Länge von 3 Preussischen Fussen darstellen soll. Diese vier Stäbe sind äußerlich einander fast gleich; der zum Urmaasse gewählte ist um 7 Linien länger als 3 Fusse, 14,⁶ Linien breit und 4,⁹ Linien dick. Sie geben 3 Preussische Fusse, so wie auch die Abtheilung derselben in 36 Zolle und des letzten Zolles in 12 Linien durch Striche an, welche zwei, auf einer der breiteren Seiten der Stäbe, ihrer ganzen Länge nach in etwa 0,⁴ Linien Entfernung von einander gezogene Linien senkrecht durchschneiden. Diese Striche sind auf Silber eingeschnitten, und zwar für die Zolle auf Stifte dieses Metalls, welche in ganz durch das Eisen gehende Bohrlöcher getrieben sind, für die Linien auf eine eingelegte Platte; die Oberflächen des Silbers und des Eisens sind in eine Ebene geschliffen.

Die Bestimmung der äußeren Umstände, in welche das Urmaass versetzt werden soll, damit die Entfernung seiner äußersten Striche drei Preussische Fufs sei, ist noch nicht gesetzlich erfolgt; die Punkte, die Striche zwischen welchen gemessen werden soll, die Wärme welche der Stab haben soll, und die Art, wie er bei der Messung auf zwei Punkte, oder auf eine

Fläche aufgelegt werden soll, sind nämlich nicht gesetzlich bestimmt. Hierzu tritt im Allgemeinen, daß eine Kopie von einem so durch Striche bestimmten Urmaafse, weder ohne dessen Beschädigung abgenommen, noch mit der erforderlichen großen Genauigkeit und Sicherheit gefertigt werden kann, wie durch den Kontakt.

Um die Länge des Preussischen Fusses von jeder Unbestimmtheit zu befreien, ist in den Jahren 1835 bis 1837 ein neues Urmaafs angefertigt worden, welches ihn durch die Entfernung der Endflächen eines Stabes von Stahl, von $\frac{3}{4}$ Zoll Breite und Dicke angiebt. Diese Endflächen sind aus einem harten und dauerhaften Material, nämlich Sapphir gemacht, wodurch man den Vortheil erlangt hat, das Urmaafs selbst dem Kopiren aussetzen zu können, ohne seine Veränderung im Laufe der Zeit fürchten zu dürfen. Eine Vorschrift über die Art, wie dieser Stab bei seiner Anwendung aufgelegt werden soll, ist unnöthig, indem der Einfluß, welchen eine Willkühr in der Wahl derselben auf die Entfernung seiner Endflächen, vorausgesetzt, daß sie in seiner Achse gemessen wird, haben kann, als unmerklich anerkannt worden ist.

Die oben erwähnte Unsicherheit der Bestimmung des Preussischen Fusses durch sein Probemaafs, hatte die Folge, daß das neue Urmaafs nicht nach jenem, sondern nur nach der ihm zum Grunde liegenden Absicht, so wie das Gesetz vom 16. Mai 1816 sie ausspricht, bestimmt werden konnte. Der Preussische Fuß ist also aufs Neue aus dem Französischen Fuße mit der möglichsten Genauigkeit abgeleitet worden, indem er gleich 139,13 Linien desselben angenommen ist. Seine Länge wird durch das erwähnte neue Urmaafs bestimmt werden, nämlich durch die Entfernung der Endflächen des oben beschriebenen Stabes, in seiner Achse und in der Wärme von 16,25 Graden des hunderttheiligen Thermometers gemessen, welche unter diesen Umständen 0,00063 Linien kürzer ist als drei Preussische Füsse. Dieses Urmaafs der Preussischen Längeneinheit ist geeignet, selbstständige Geltung

und unabhängig von ihrer früheren doppelten Erklärung durch den Ausdruck in Pariser Maafs zu erhalten.

Es sind Einrichtungen getroffen, welche die Erlangung von Kopien von drei Preussischen Fufs zu Folge haben werden. Eine authentische Kopie soll durch einen Stab, von weichem Stahl, von derselben Breite und Dicke welche das Urmaafs besitzt, welcher aber Endflächen von gehärtetem Stahl hat, gegeben werden. Die in Preussischem Maafse ausgedrückte Entfernung dieser Endflächen von einander, in der Achse des Stabes gemessen, soll auf der Kopie selbst so verzeichnet werden, wie die Vergleichung mit dem Urmaafse sie, in der Wärme welche beide zur Zeit derselben besessen, ergeben hat. Diese Einrichtungen sind so angeordnet, dafs die Kopien eine Genauigkeit besitzen werden, welche über ein Tausendtheil einer Linie beträchtlich hinausgeht. Ihre Anfertigung wird unter Gewährleistung der Normal-Eichungs-Kommission geschehen.

Der Bericht des Astronomen Geheimen Regierungsraths Bessel über seine umfassenden Arbeiten zur Erreichung der Maafseinheit, die Beschreibung der dazu, so wie zur Vergleichung der Kopien mit dem Urmaafse angefertigten Apparate, befindet sich unter der Presse. Sie wird der gelehrten Welt die Genauigkeit der Ermittlungen verbürgen, und die Sicherheit der Anstalten zur Erlangung von Kopien, von welcher Astronomen des Auslandes im Interesse ihrer Regierungen sich schon hier persönlich überzeugt haben.

Schliesslich bleibt zu erwähnen, dafs die durch das Gesetz vom 16. Mai 1816 vorgeschriebene Vergleichung des Probemaafses mit seinen drei Kopien zwar im Jahre 1835 statt gefunden hat, dafs aber bei dem Mangel einer gesetzlichen Bestimmung der äufseren dabei zu beobachtenden Umstände, dabei von Voraussetzungen ausgegangen werden mußte.

Wenn aber angenommen wird, dafs die Entfernung der äufsersten Striche an den Punkten derselben, welche sich in der Mitte zwischen beiden,

der Länge der Stäbe nach gezogenen Linien befinden, gemessen werden soll, während die Wärme des Stabes dieselbe ist, in welcher das Urmaafs der Toise seine wahre Länge erhält, nämlich 16,25 Grad des hunderttheiligen Thermometers, so zeigt die im Jahr 1835 vorgenommene Vergleichung des Preussischen Probemaafses mit der Toise, daß der Preussische Fuß, der Absicht, ihn = 139,13 Linien des Französischen Fußes zu machen, falls man sein Probemaafs auf eine Ebene legt, so nahe entspricht, daß sich keine Abweichung von dieser Absicht angeben läßt, welche nicht weit innerhalb der Grenzen der, aus der willkürlich gelassenen Auflegungsart herrührenden Unbestimmtheit wäre. Die drei gesetzlichen Kopien haben sich dem Probemaafse gleichfalls innerhalb dieser Grenzen gleich gezeigt.

Diese Ermittlung hebt jedes Bedenken, welches dagegen obwalten konnte, das neugefertigte Urmaafs an die Stelle des früheren Probemaafses zu setzen.



Amtlicher Anhang.

II.

Gesetz über das Urmaafs des Preussischen Staates im Verfolg des Gesetzes
vom 16^{ten} Mai 1816.

Wir Friedrich Wilhelm,

von Gottes Gnaden,

König von Preussen etc.

Verordnen im Verfolg und zur weiteren Ausführung der Maafs-
und Gewichts-Ordnung vom 16^{ten} Mai 1816, wie folgt:

§. 1.

Als Urmaafs des Preussischen Fusses ist dasjenige Exemplar anzusehen, welches im Jahre 1837 aufs Neue aus dem Französischen Fusse abgeleitet worden, indem er nach der gesetzlichen Vorschrift gleich 139,13 Linien desselben angenommen ist. Die Länge des Preussischen Fusses wird durch dieses Urmaafs allein bestimmt, nämlich die Entfernung seiner Endflächen von Sapphir in seiner Achse und in der Wärme von 16,25 Graden des hunderttheiligen Thermometers gemessen, welche unter diesen Umständen 0,00063 Linien kürzer ist, als drei Preussische Fusse. Diese Erklärung des Preussischen Fusses ist die einzig authentische.

§. 2.

Dieses Urmaafs der Preussischen Längeneinheit soll bei dem Ministerium des Handels niedergelegt sein.

§. 3.

Da die von der Maafs- und Gewichts-Ordnung vorgeschriebene Bestimmung der Länge des einfachen Sekunden-Pendels in Berlin erfolgt ist, und in Preussischem Maasse 456,1626 Linien, gleich Drei Fufs Zwei Zoll 0,1626 Linien ergeben hat, so soll dadurch die Länge des Preussischen Fusses, unabhängig von jedem anderen Urmaafse, für die Zukunft festgestellt erachtet werden.

§. 4.

In Folge dieser Bestimmungen wird die Vorschrift aufgehoben, wonach das frühere Probemaafs alle zehn Jahre mit seinen Kopien verglichen werden soll.

Urkundlich ist das gegenwärtige Gesetz von Uns eigenhändig vollzogen und mit Unserem Königlichen Insigel bedruckt worden.

Gegeben: Berlin, den 10^{ten} März 1839.

gez: Friedrich Wilhelm.

(L. S.)

contrasign: *Friedrich Wilhelm*, Kronprinz.
Frhr. v. Altenstein, *v. Kamptz*, *Mühler*,
v. Rochow, *v. Nagler*, *v. Ladenberg*,
Gr. v. Alvensleben, *Frhr. v. Werther*,
v. Rauch.



Fig 1



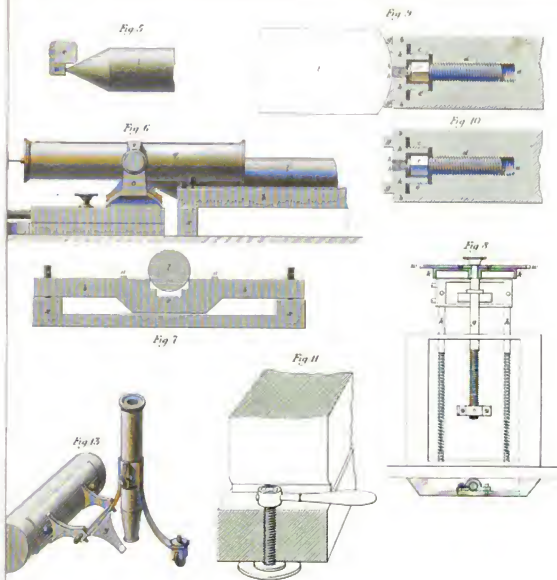
Fig 2



Frankfurter Platz

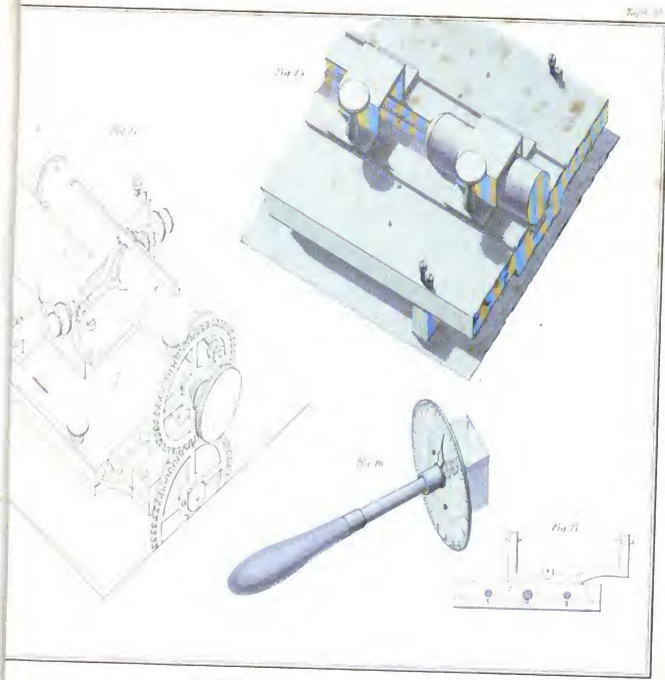
Quelle u. Profile

gest. u. Schenck



geol. v. Poltro

geol. v. Schenk



Verf. 1890

Verf. 1890

Fig 20

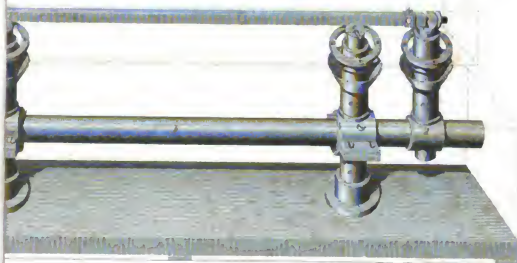
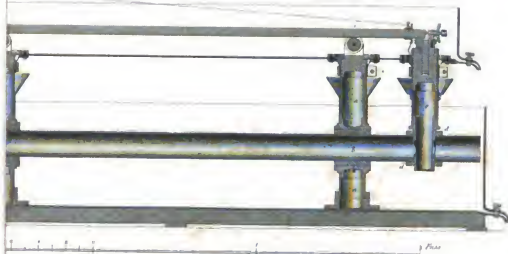
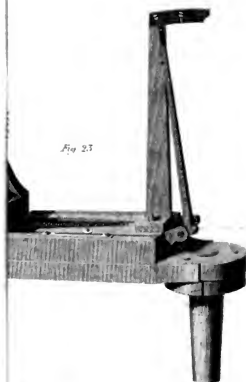


Fig 21



après le Press

avant le Press



made in France

made in Russia

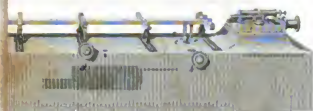


Fig. 25



Fig. 27.

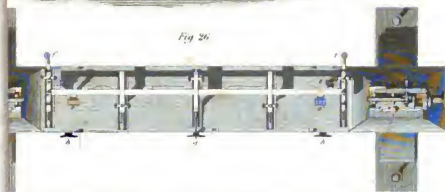


Fig. 26

0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10

Größe in Fuß

Größe in Fuß

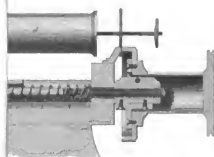
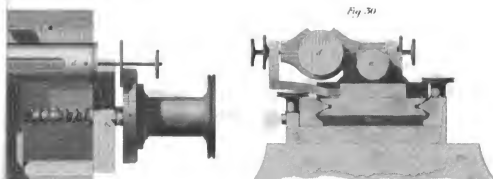


Fig. 33



Fig. 35



Linien 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 Zoll.

von v. Pezold

von v. Blazek





3 2044 080 806 979